

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

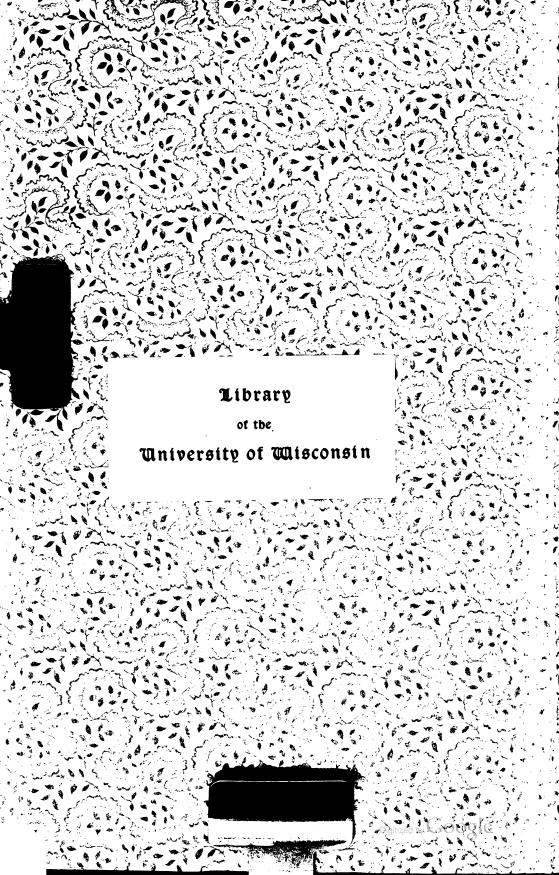
We also ask that you:

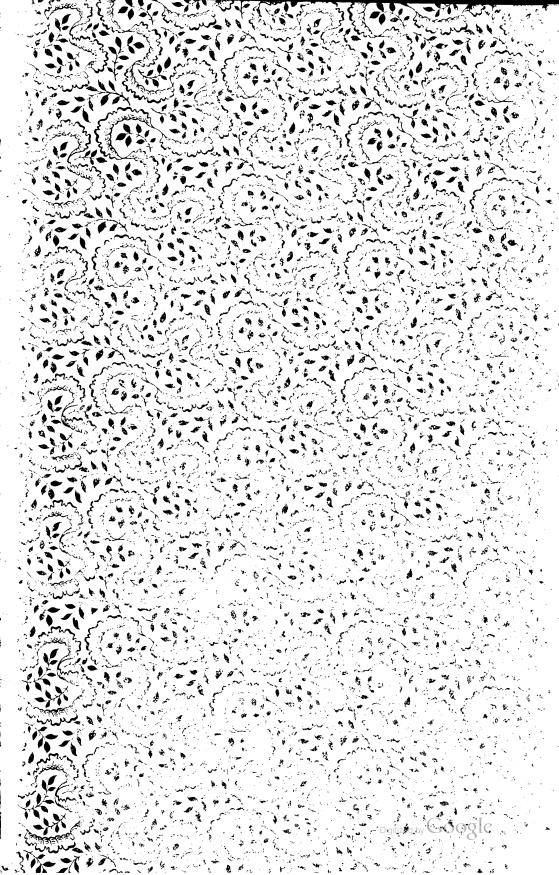
- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/







OFFICIELLER AUSSTELLUNGS-BERICHT

HERAUSGEGRBEN DURCH DIE

GENERAL-DIRECTION DER WELTAUSSTELLUNG

1873

DIE MOTOREN.

(Gruppe XIII, Section 1.)

BERICHT

VON

J. F. R. A. D. I. N. G. E. R., a. c. Projessor der k. k. technischen Hockschute in Wien

WIEN.

DRUCK UND VERLAG DER K. K. HOF- UND STAATSDRUCKEREL 1874.

117825 APR 18 1908

TH

69.49891

DIE MOTOREN.

(Gruppe XIII, Section 1.)

Bericht von

J. F. RADINGER,

u. o. Professor der k. k. technischen Hochschule in Wien

VORWORT.

Wer den weiten Raum durchschritt, in welchem die Maschinen der Weltausstellung 1873 gedrängtstanden, weiss die großen und sastunermesslichscheinenden Aufgaben zu würdigen, über deren bedeutendsten Theil, über die Motoren
zu berichten. Denn nie barg eine Halle solch' eine Menge von Maschinen und
jede einzelne derselben eine solche Summe von Intelligenz und Ersahrung, als es
hier der Fall war, und nie war der Begehr nach Arbeit gesteigerter und demselben
mannigsaltiger genügt als heute, wo wir stets mehr trachten, den Widerständen,
die sich unseren Absichten entgegenstellen, mit der Kraft der Maschinen zu
begegnen.

Die Ausstellung zeigte, wie, um diesem gesteigerten Begehr nach Arbeit mehr zu genügen, immer bessere Mittel zur Erlangung dieser Kräste erdacht werden und wie die Arbeit aus der Wärme, dem sallenden Wasser und anderen Trägeru derselben heute thatsächlich gewonnen wird.

Die Eintheilung dieses Berichtes solgt dem natürlichen Plan und die Maschinen sind nach den Krastquellen geordnet, wobei mit den Dampsmaschinen im Anschlusse an die vorausgegangenen Dampskessel begonnen wird, hierauf die hydraulischen und endlich die übrigen Motoren solgen. Bei letzteren sind auch einige ausgenommen, welche nicht in den Räumen der Ausstellung zu sinden waren, aber doch zur Zeit derselben bekannt wurden.

Die Sammlung des Stoffes stützt sich nur auf authentische Quellen. Die Mehrzahl der angeführten Masse habe ich direct gemessen, die photographirten Diagramme selbst ausgenommen und die Zeichnungen sind meist nach jenen großen Plänen angesertigt, welche ich der Güte der Aussteller in einer unbenützbar reichen Menge verdanke.

Wo keine Zeichnungen anderweitig zu erhalten waren, habe ich diefelben durch eigene Aufnahme der betreffenden Maschine gewonnen. Dies sind unter Andern die Skizzen sämmtlicher amerikanischer und einer größeren Zahl englischer Maschinen, deren Wiedergabe nachsichtig beurtheilt werden mag, indem die Schwierigkeit der für Jedermann rücksichtslos verbotenen Ausnahmen nicht gering war.

Manche anderweitige Widerwärtigkeiten bei der Sammlung des Stoffes will ich nur kurz und zu dem Zwecke erwähnen, um allfälligen Vorwürfen über

die Mängel dieses Berichtes theilweise zu begegnen.

Ein englischer Aussteller verweigerte jede Auskunst, indem er principiell keinerlei Mittheilungen über seine Maschinen wünscht und auch noch nie Jemandem solche zum Zwecke der Veröffentlichung gab; ein Franzose meinte, die Leute in Oesterreich und Deutschland seien ohnedies arm und können die Erzeugnisse seines Hauses nicht kausen; der Vertreter mehrerer deutscher Fabriken, an welchen mich seine Austraggeber als den Verwahrer der Zeichnungen wiesen, erklärte, dass er surchen Zeitschrift interessien der Zeichnungen in dieser englischen und jener deutschen Zeitschrift interessirt sei, aber den Verkauf der Cliche's vermitteln wolle, und ein Oesterreicher versagte jede Mittheilung, weil ihn die Jury mit einer ihm zu gering scheinenden Auszeichnung bedachte.

Zu all' diesen und anderen Schwierigkeiten und der Größe der raumlichen Entsernungen gesellte sich noch der Zwang der so kurz währenden Zeit. Doch trotz all' dieser Hindernisse dürsten dennoch keine größeren Lücken in dem Berichte vorkommen, und jedes hieher gehörige Ausstellungsobject in dem Masse

erwähnt sein, als es der Erwähnung werth ist.

Im Gesammtberichte über die Motoren herrscht folgende Ordnung: Die Dampskessel. Stabilkessel, Halblocomobile, Locomobile, Heizapparate. Kesselstein-Apparate, Schornsteine, Tabelle der Hauptabmessungen der Kessel (bereits als Hest 55 erschienen).

Die Dampfmaschinen. Stabilmaschinen, Halblocomobile. Locomobile, Tabelle der Hauptabmessungen der Dampsmaschinen.

Die hydraulischen Motoren. Wasserräder und Turbinen, Wassersaulmaschinen

Andere Motoren. Windräder, Calorimotor, Heissluftmaschine, Kohlensäure-Motor, Gasmaschinen, Petroleummaschinen, Elektromotoren.

Maschinentheile. Regulatoren, Riemen. Einzeltheile.

Apparate zur Unterfuchung der Maschinen. Indicatoren, Bremsen.

Die Dampfmaschinen.

ALLGEMEINES.

Um dem gesteigerten Bedarf an Arbeit mehr zu genügen, greisen wir immer kühneren Armes in die dunklen Schachte der Erde und brechen die Minerale aus ihrem Schooss. Dann zwingen wir Leben in die Masse und schaffen und völkern am Erdrund das neue Geschlecht der warm durchpulsten kraftbegabten "Maschinen", der mächtigen Wesen aus Dampf und Eisen, unserer neuen Gehilsen aus Gluth und Erz.

Diese entlasten uns des rohesten Wirkens in williger Hast. Kein Leib der uns Arbeit bietet, ist so genügsam und ausdauernd, keine Naturkrast, die sich in unserer Fessel stemmt, so gehorsam und treu, und das Leben der ganzen Menschheit ward ein anderes, seit um ihre Wohnstätten des Dampses Säulen wehen.

Die Maschine zu verbessern, wägen und ändern wir mit steigender Erkenntniss ihre Krast und ihren Bau und jeden Einsluss, der diese Schöpfung berührt.
Denn wie alles Lebendige im dauernden Dasein zu einer höheren Stuse zweckmässiger Anordnung strebt, so zeigt sich auch an ihr dieser echte Keim, und
während die ersten Maschinen langsamen Ganges ihre massigen Glieder bewegten,
wirkt an den heutigen sast nichts als ein geschmiedeter Arm an einer eisernen Brust
Dasur wächst aber ihre Energie, indem der Druck des sie durchströmenden
Dampses und die Geschwindigkeit ihrer eigenen Bewegung steigt.

Das Gefüge der Maschinen ward einfacher und sicherer, der Bau ihres Gerüstes directer, die Geschwindigkeit höher, die Querschnitte bemessener, die Steuerung exacter und jedes Detail seinem Zweck besser gerecht.

Die Anordnungssysteme der Dampsmaschinen für normale Arbeit verringern sich und nähern sich sichtbar einer einzigen Art. Während in Paris 1867 noch Balancirmaschinen mit den gegengeleiteten Krästen und den nutzlosen Zwischengliedern vorkamen, vermisste man dieses System hier bereits gänzlich, und es scheint dem Aussterben geweiht. Der Woolfsche Zweicylinder kam verhältnissmässig wenig vor, und jene Maschinen, welche den geringsten Dampsverbrauch per Arbeitseinheit nachweisen, benützen denselben nicht. Das Woolfsche Princip war wohl in verschiedenen neuen Formen gepflegt, von denen die Mehrzahl den Wegfall des doppelten Gestänges bezwecken. Wenn diess auf eine gute Weise gelingt, so dürste dasselbe für den Betrieb der direct wirkenden Wasserpumpen herangezogen werden, denn heute arbeitet der Damps in denselben ohne jede Expansion.

Bei den größeren Maschinen war ausschließlich die liegende Anordnung zu treffen, und bei der Mehrzahl derselben verdrängte der bajonettsörmige Seitenbalken bereits die frühere Form der unten durchlausenden Grundplatte.

Das Princip der kleinsten Zahl der Theile bricht sich auch hier dauernd Bahn, und der Zusammengus von Lager und Balken, der häusig auch noch den Cylinder mit umsasst, kommt selbst schon bei größeren Maschinen vor. Auch in

den Detailen find geschlossene Schubstangenköpse, angegossene Schieberkästen und Führungen etc. häusig zu sinden und wären es gewiss noch mehr, wenn die Durchführung nur vom Wollen abhinge und nicht vom Können begrenzt würde.

Die Principe des centrischen Auffangens der Drücke und der kürzesten Hebelarme scheinen noch nicht allgemein gewürdigt. Wenigstens sand man häufig die Geradsührungen etc. außer den Mitteln und die Zapsen und Kurbeln unnöthig weit von ihren Wurzeln entsernt.

Die Materialgebung wird durchwegs gefunder, und an den besseren Maschinen besteht ausser der aus anderen Gründen übermäsig starken Kolben-

scheibe kein hin- und hergehender Theil mehr aus Guss.

Theilweife wurden dadurch neue Detailformen nöthig, von welchen weiter unten die Sprache sein soll.

Die Geschwindigkeit der Maschinen und der Dampsdruck steigt. Während die ersteren Constructeure, froh der neuen Errungenschaft, sich mit geringen Drücken beschieden und ihre Maschinen vorsichtigen Ganges beließen, hebt sich die Erkenntnis über die Zulässigkeit und die Vortheile der höheren Spannungen und über die Ferne der Grenze der Kolbengeschwindigkeit. Wohl ist das Vorutheil noch nicht besiegt, welches diese Geschwindigkeit in niederer "erfahrungsmässiger" Höhe bannt, doch ist der Fortschritt auch in dieser Richtung deutlich sichtbar und noch nie gingen die Maschinen im Mittel so rasch als heute, wo vorgeschrittene Constructeure bereits 1.75 bis 2 Meter per Secunde normal zulassen.

Die Allen oder eine ähnliche schnellgehende Maschine, wie diese in Paris 1867, war nicht vertreten. Wenn diese Maschinen sich bis heute keiner weiteren Verbreitung ersreuen, so spricht dies nicht gegen den schnellen Gang, son lern nur gegen die Allenmaschine, deren Normalfüllung zu klein ist oder doch durch den Regulator zu weit herabgezogen werden kann, wo dann der Dampsdruck von vier Atmosphären Admissionsspannung rascher sinkt als der benöthigte Druck zur Beschleunigung der Gestängsmassen. Dadurch tritt nun während jedes einsachen Kolbenhubes ein zweimaliger Wechsel von Zug und Druck im Gestänge auf und dessen Vibrationen und Stösse verderben die Maschine.

Die höhere Kolbengeschwindigkeit muss eben von höherer Dampsspannung, aber auch von höherer Sorge in der Construction begleitet sein, und der Sprung von einem aus vier Meter Kolbengeschwindigkeit, wie er damals versucht wurde,

war eben zu rasch.

Die Dampsspannung, mit welchen die englischen Maschinen arbeiten, ist fast ausnahmslos 4 Atmosphären Ueberdruck, während in den deutschen Maschinen 4 bis 6 Atmosphären vorkommen und 5 Atmosphären die Regel ist. Eine Maschine war sur 10 Atmosphären gebaut.

Die größeren Dampsmaschinen arbeiteten mit Condensation, deren Vacuum sämmtlich mit Lustpumpen erzeugt wurde. Das Volumen, welches deren Kolben ansaugte, war im Mittel ½8.3 desjenigen, welches der Dampskolben durchläuft. Die Grenzen lagen bei ½6.1 und ½12. Das Vacuum beträgt in der Regel 70 bis 71 Centimeter Quecksilber. Die sogenannten Strahlcondensatoren scheinen sich nicht zu bewähren und waren in der Ausstellung an keiner einzigen Maschine im Gang. Wo es sich aber nicht sowohl um ein beträchtliches Vacuum, als um das Wegschaffen des Dampses, wie bei unterirdischen Ausstellungen handelt, ist durch sie ein neues Mittel dafür geboten.



^{*} Die Ansicht des Berichterstatters findet sich des Weiteren in der Studie hegründet: Radinger. Ueber Dampsmaschinen mit hoher Kolbengeschwindigkeit. 2. Auslage, Wien bei C. Gerold.

Die Querschnitte werden bemessener, das heist sowohl die Dampswege als die Zapsen erhalten gleichförmiger die entsprechenden Dimensionen für ihren Dienst:

Ich habe von sämmtlichen der größeren und halbgroßen Maschinen sämmtliche der dießbezüglichen Masse und meist durch directes Messen erhoben, und das Ergebniss auf naturgemässe, aber doch möglichst einsache Constante zu beziehen gesucht.

Dabei wurde für die Dampfwege in nothwendiger, wenn auch noch nicht allgemein anerkannter Abhängigkeit von der Kolbengeschwindigkeit das Ver-

hältnis $\frac{\text{Einftrömfläche}}{\text{Cylinderfläche}} = \text{Conftante} \times \text{Kolbengeschwindigkeit} \left(\frac{f_1}{f} = Cv\right)$ zu Grunde gelegt und die Conftante, welche nichts anderes als den reciproken Werth der mittleren Dampsgeschwindigkeit vorstellt, jedesmal berechnet. Aus mannigsaltigen früheren Versuchen habe ich 30 Meter $(C = \frac{1}{300})$ als jene mittlere Dampsgeschwindigkeit gesunden, bei welcher sich unter den Krümmungen und Querschnitts-Aenderungen gewöhnlicher Schiebersteuerungen im Diagraum noch kein Druckverlust erkenntlich macht, und im solgenden Berichte erscheinen jene Canäle als zutressen Maschinen sämmtlich geschieht.

Auf die Führungen und Zapfen entfallen Drücke, welche dividirt durch die Größe der Fläche, auf welche sie sich vertheilen, den Druck per Flächeneinheit (p) geben. Dieser erscheint im folgenden Berichte in Kilogramm per Quadratcentimeter (Atmosphären) bei jeder einzelnen Maschine bestimmt, wobei die Zapfen-Auflagsläche gleich dem Durchmesser mal der Länge (d, l) beide in Centimeter genommen wurde. $p = \frac{P}{d, l}$ Der Gesammtdruck P wurde aus der Cylindersläche (nach Abschlag der Kolbenstange) und dem maximalen Dampsüberdruck berechnet, aber die eigenen Gewichte nicht mit berücksichtigt, indem deren Einsluß bei horizontal wirkenden Maschinen verschwindend ist, und selbst der Kurbel-Lager-

Zapfen meist nur einen kleinen Antheil des abseitigen Schwungrades trägt.

Dabei ergeben sich nach Ausscheidung der grellsten Ausnahmsconstructionen folgende Mittelwerthe der Auslagedrücke:

	Amerika	England	Schweiz	Deutschland	Oesterrei	ch
Führungsfläche	3.4	1.8	2 5	2.6	. 23	Atmosphären
Kreuzkopf-Zapsen	122	63	81	99	96	n
Kurbelzapfen	61	58	63	71	70	,
Lagerzapfen	14	11	13.5	17.3	15	7 .

Doch schwanken die specifischen Belastungen weit um diese mittleren Größen und unter Einbezug der französischen, belgischen und russischen Maschinen, welche als in zu geringer Anzahl vorgekommen, oben nicht angeführt erscheinen, sind die Mittel und die Grenzen der Belastungsdrücke:

•	Mittel	Grenzen				
In der Führung	2.3	Atmosphären —	o·6	$\mathbf{u}\mathbf{n}\mathbf{d}$	4.4	Atmosphären
Kreuzkopf-Zapfen	100	n	36	77	172	n
Kurbelzapfen	64	"	24	77	115	n
Lagerzapfen	16	,	7.4	,	29	77

Weit wichtiger als diese Drücke, welche in erster Linie von der Consistenz der Schmiermittel abhängen und nur jene Grenze nicht erreichen dürsen, bei welcher diese wie aus einer Presse von den Schalen entsernt werden, scheinen die specisischen Abnützungs- und Reibungsarbeiten zu sein. Multipticirt man nämlich den Druck, welcher auf die Flächeneinheit des Zapsens fällt, mit einem passenden Reibungscoöfficienten (es wurde ½0 gewählt) und der resativen

Geschwindigkeit der Zapfenfläche gegen die Schale, so erhält man die per Flächenund Zeiteinheit auftretende Reibungsarbeit, welche die Abnützung, respective die Erwärmung der betroffenen Theile bewirkt.

Diese Arbeit wurde nun auf die Secunde bezogen, in Kilogramm-Meter per Quadratcentimeter Zapfenfläche $\left(A = \frac{1}{20} \cdot \frac{P}{dl} \cdot \frac{d\pi n}{60}, \text{wobei } n \text{ die Um}\right)$ drehungszahl per Minute bedeutet) fowohl für den Kurbel- als den Lagerzapfen der einzelnen Maschinen untersucht, und es ergibt sich als Mittel dieser schädlichen Wirkung:

•	Amerika	England	Schweiz	Deutschland	Oesterreich
Am Kurbelzapfen	. o [.] 91	0.70	o·8o	o [.] 84	o·87
Im Kurbellager .	. 0.43	0 2 9	0.32	0.40	0.34
Kilogramm-Meter	Abnützarbeit	per Secu	nde und	einzelnen Qua	dratcentimeter
der Laufflächen.		•		_	

Das Mittel Aller derfelben stellt sich

am Kurbelzapfen mit o 86 Kilogramm-Meter, Grenzen 0.28 und 3.28 "Lagerzapfen "o·38 Grenzen 0.12 " 1.55. "Lagerzapten "0.38 " ... Grenzen 0.12 " 1.55, wobei aber bemerkt werden muss, dass die beiden Minimal-(Grenz-) Werthe Maschinen mit gekröpften Kurbelwellen angehören, welche aus Festigkeitsgrunder größere Abmessungen erhalten als es die Rücksicht auf Abnützung verlangt, während die Maximal (Grenz) Werthe einer Walzwerksmaschine angehören deren Arbeit nicht ununterbrochen währt.

Was nun die zulässigen Grenzen der Auslagedrücke und Reibungsarbeiten betrifft, so find diese sehr schwer sestzustellen, indem das Material, die Sorgsalt in der Bearbeitung und Montirung und die Güte des Schmiermittels hier von weitgehendem Einflusse sind. * Im Allgemeinen dürften jedoch die heute auftretenden mittleren Werthe schon ziemlich an der Grenze zulässiger Beanspruchung stehen und die Auflageflächen dürften künftig eher eine Vergrößerung (größere Länge der Zapfen) zur Reduction der Drücke und Abnützarbeiten als eine relative Verkleinerung erfahren.

Die Steuerung war fast streng nach Ländern gesondert. Amerika, welches nur kleinere Maschinen sandte, verwendete nur einsache Schieber. England scheint noch nach einem vom Regulator einzustellenden Steuerungsmechanismus zu suchen, nachdem man dort die Corlifsanordnung als zu wenig verlässlich hält, und auch höhere Füllungen wünscht als deren einfacher Mechanismus gibt. So verwendet man denn dort gegenwärtig schaif getrennte Canäle und getrennte Schieber, deren Deckplatten entweder von Hand oder von dem Regulator mittelst Coulissen, Rädergehänge etc. für andere Füllung beeinflusst werden. Letzteres ist jedoch in den englischen Maschinen nichts weniger als einfach oder gut erreicht.

Belgien, die Schweiz, Deutschland und Oesterreich pflegt heute die Corlisssteuerung. Diese erhielt von fast jeder Firma mehr oder minder werthvolle

diess dürste dem Grenzwerthe andauernder Arbeitsfähigkeit nahe sein.

^{*} Die Führung der von Koechlin in Mühlhausen gebauten liegenden Antriebsmaschine der Herzog'schen Spinnerei in Logelbach geht trotz bester und dauernd mitgestreister Knochenölschnierung sortwährend heiss. Der Cylinder dieser Maschine misst 750 Durchmesser, der Hub 15 Meter und die Arbeit geschieht mit 6 Atmosphären sactischem Druck am Kolben bei 36 Umgängen per Minute. Die Führungsplatten sind 250 Millimeter breit und 800 lang und der Auslage druck stellt sich auf 23 Atmosphären.

druck stellt sich auf 2'8 Atmosphären.

Der Kurbelzapsen einer Dampsmaschine von Escher-Wys, welche bei Scheller Berchtold in Thalweil arbeitete (Durchmesser des Cylinders 200, Hub 400 Millimeter, Damps 5 Atmosphären, Kurbelzapsen 38 Durchmesser, 50 Länge), ging dauernd heiß, nachdem die Geschwindigkeit der Maschine von 100 auf 120 Umdrehungen erhöht wurde. Nachdem der Ausgegdruck von 82'6 Atmosphären noch nicht übermässig scheint und sich durch die höhere Geschwindigkeit (der Massenücke halber) nicht wesentlich änderte, so muss die Reibungsarbeit an jene Hohe gekommen sein, bei welcher die Ausstrahlung nimmer genügend kühlte.

Die specifische Reibungsarbeit hob sich dabei von 0'78 auf 0'95 Kilogramm-Meter und dies dürste dem Genzwerthe andauernder Atheissfähiskeit nache sein

Abänderungen, welche entweder die Möglichkeit höherer Füllung, den Wegfall der Federn oder ähnliche Detail-Verbefferungen bezwecken. Doch ist sowohl die (neuere) echte Corlissseuerung mit den langen stehenden Blattsedern, als auch die Spencer- und Inglissanordnung mit dem Doppeldaumen, beide von Paris her bekannt, in dauernder Verwendung.

Als neuere Steuerungsmechanismen traten die Drehschieber mit der ausgesprochenen Bestimmung auf, für Maschinen mit höherer Kolbengeschwindigkeit zu dienen, was durch ihre unbeschränkte Größe der völligen Entlastung halber, des leicht möglichen Eingriffes des Regulators in die Füllung und dem gänz-

lichen Mangel von hin- und hergehenden Theilen begründet wird.

Die langbekannte Zweischiebersteuerung ersuhr aber auch in diesen Ländern solche Veränderungen, welche den directen Einsluss des Regulators zu-lässt. Dies geschah auf mehrsache und meist glücklichere Art als in den englischen Maschinen. Ueberdiess traten die ersten Spuren dieses Bestrebens bereits in Paris 1867 auf, wo jedoch nur unbrauchbar verwickelte Mechanismen dazu versucht waren, während sich jetzt manche verhältnismässig einsache Lösung ergab.

Als Neuerung sind jene Steuerungen von Fördermaschinen zu erwähnen, welche eine selbsthätige Füllungsänderung während des Ganges bewirken, und der Erleichterung der Arbeit wegen der Aenderung der wirksamen Seilgewichte durch Minderfüllung im Cylinder ökonomisch begegnen.

Ferner erschien eine Reihe von Umsteuerungsmechanismen, welche der

Coulisse entbehren.

Die Ventilsteuerung bleibt vereinzelt.

Die kleineren Maschinen sind ausnahmslos durch den einfachen Schieber gesteuert.

Einen wesentlichen Einflus auf die Verbesserung der Steuerungen der Dampsmaschinen nimmt die steigende Verbreitung des Indicators. An den meisten größeren Maschinen (jedoch an keiner einzigen aus Deutschland) war das Instrument angebracht und der Einblick ermöglicht. Dabei zeigte sich der merkwürdige Umstand, dass trotz Ausstellungsarbeit und trotz des Indicators in der Mehrzahl der arbeitenden Maschinen noch durchaus nicht eine tadellose Dampsvertheilung erreicht und noch Manches zu verbessern übrig ist.

Ueber die Instrumente selbst handelt ein eigener Abschnitt des

Berichtes.

Die Regulatoren erfuhren manche Aenderung. Ihnen ist ein eigenes Capitel des Berichtes gewidmet.

Die Detailconstruction wird mehr und mehr gleichartig.

Die unten durchlausende Grundplatte, welche den Vortheil der solideren Besestigung an das Fundament bietet, jedoch der Hebelarme halber, an welchen die Dampsdrücke stets wechselnd austreten, eine mindere Starrheit des Baues mit sich bringt, leicht Ungenauigkeiten der Aussührung birgt und dabei noch schwerer ins Gewicht fällt als der directe Colonnenbalken — findet sich ausnahmslos an sämmtlichen englischen und auch an einer Reihe österreichischer Maschinen.

Der bajonnetförmige Seitenbalken ist die moderne Form. Er trägt in sich die Vor- und Nachtheile vertauscht, welche der Grundplatte anhasten und ist bereits, hauptsächlich sür größere Maschinen, häusig verwendet. In ihm lässt sich die obere und untere Geradsührung leicht unterbringen und durch die Bohrung in Einem richtig erhalten, und auch sür das in seine Längsachse fallende Kurbellager bietet sich die zwanglose Verbindung durch den Guss oder eine Verschraubung, welche sast kein Biegungsmoment trisst.

Eine Mittelform zwischen Grundplatte und Seitenbalken erscheint vielmals versucht, dürfte aber nur bei größerer Kolbengeschwindigkeit der unvollkommenen Balancirbarkeit der hin- und hergehenden Massen wegen, oder bei Maschinen

gerechtsertigt sein, welche harte Stösse erfahren.

Die Dampfeylinder find in England ausnahmslos mit directem Dampfe geheizt, und dieses hochgehaltene Princip erstreckt sich selbst bis zu den kleinsten Locomobilen, indem dort (von einzelnen Ausnahmen abgesehen) jede Maschine als minderwerthig beurtheilt wird, welche dieser Zugabe entbehrt. Auch die belgische, die Schweizer und die Mehrzahl der deutschen Maschinen trug den entsprechenden Mantel, welchen der Damps meist auf seinem Wege zum Schieberkasten durchströmte. Von öfterreichischen Maschinen war keine einzige derartig ausgestattet, obgleich auch unsere Giessereien die Doppelwand wohl ausführen können, wie es ein derartiges Ausstellungsobject im größten Massstabe darlegte, und wie es früher oftmals gemacht wurde.

Für den Colonnenbalken wird der Anguss des vorderen und oft doppelwandigen Deckels an den Cylinder benöthigt und häufig auch der Tragfuss mit diesem gewünscht. Nachdem nun noch die vier Gehäuse der Corlisssteuerung, der Dampsmantel und eine Reihe von anderen Angüssen für die Dampswege, Regulatorauffätze etc. hinzugekommen, überschritt die Summe dieser Ansorderungen bereits die gefahrlose Möglichkeit der Herstellung in einem Gusse, und zwei große Firmen brachten die Neuerung mehrtheiliger Cylinder, das ist solcher, deren

Steuertheile in gesonderten Ringen oder Scheiben untergebracht sind. Alle Dampfcylinder, mit Ausnahme eines franzößichen, waren wohl ver-

schalt, um gegen die Abkühlung geschützt zu sein.

Woolf'sche Cylinder waren ohne Ausnahme stets zusammengegossen.

Die Hinterböden der Cylinder werden meist mit einer blank gedrehten Gusskappe verkleidet, welche die Schrauben, Rippen etc. überdeckt und das Reinhalten erleichtert.

An vielen deutschen Maschinen waren die Schieberkästen angeschraubt, während sie sonst meist angegossen sind. Bei den englischen Maschinen sind die Flanschen für die Deckel nach einwärts gestülpt, wodurch wohl der Schieberkasten, aber nicht die Dichtungslänge größer wird, und ein Uebergang mit dem Cylinder entsteht, welcher weniger Kanten zeigt.

Die Dampskolben sind fast ausnahmslos Selbstspanner, deren Gussringe bei abgehobenem Kolbendeckel aufgeschoben werden. Die Verbindung beider Kolbenhälften, und dieser mit der Kolbenstange geschieht sast ausnahmslos mit einer einzigen Hinterschraube auf der Stange, während der minder centrisch und mit kleinerer Auflagfläche wirkende Keil fast gänzlich verschwunden ist.

Für schnellgehende Maschinen liegen bereits Gussstahlkolben vor, welche

mit ihrer Stange in Einem d. i. ohne Schweissung geschmiedet sind.

Das Gewicht des Kolbens wird bei halbwegs größeren Maschinen überall durch die rückwärtige Verlängerung der Kolbenstange und meist durch die Hinterstopsbüchse allein mitgetragen.

Die Stopfbüchsen erfuhren durch die neuen Baumwoll-Talgstein-Einlagen eine neue Packung, welche sich bereits bewährte und keiner Schmierung bedarf.

Die Schmierung der Kolben und Schieber erfolgt entweder durch die gesonderten Schmiergefäse, oder in Amerika und England durch die Dampfölert Ueber beide und über die Zapfenöler handelt der gefondert erschienene Berich. über die Schmiermittel.

Die Kolbenstangen sind in sämmtlichen europäischen Maschinen aus Gussstahl. Die Dimensionen finden sich in jener Tabelle, welche sammtliche Hauptmasse der Ausstellungsdampsmaschinen enthält. Die amerikanischen Maschinen hatten die Stangen aus kaltgewalztem Eifen, welche nicht gedreht waren, und folglich die harte, glatte und genau cylindrische Fläche behielten, welche die Hyperboloidwalzen geben.

In den Kreuzköpfen herrscht manche Abweichung, welche theils von der Einführung des Schmiedeisens als Constructionsmaterial dieses Elementes stammt. Bei letzteren war die Aufgabe zu erfüllen, die obere und untere Führung, welche der gebohrte Colonnenbalken so zwanglos bietet, zu benützen, und die Führungsplatten centrisch, d.i. genau in der Verticalen des Kreuzkopszapsens anzubringen.

Um nun nicht die theueren hohlen Schmiedeisen Kreuzköpfe verwenden zu müssen, welche bei Locomotiven schon lange vorkommen, wird der Kreuzkopt ähnlich einem geschlossenen Schubstangenkopfe gesormt, wo sich dann die Führungsplatten oder deren Tragschrauben genau im Mittel stützen können, während der Zapsen im Innern spielt. Es ist dann nämlich das innere Ende der Schubstange kurz gegabelt und hält den quer durchgesteckten Zapsen seit; die Bewegung greist auf den Schalen statt, welche in dem schubstangenkopf-sörmigen Kreuzkopse eingelegt sind, und entweder durch eine vordere Druckschraube gestellt werden, deren Kops durch die Gabelung der Schubstange zugängig bleibt, oder welche durch einen Flanschendeckel angezogen werden.

Derartig ist das schlechte, überdiess noch öster vorkommende Detail der zwei nachstellbaren Innen Enden der gegabelten Schubstange glücklich ersetzt. Letztere Form erschien noch an einer großen englischen und sast allen französi-

fchen Maschinen.

Der sogenannte Corliss-Kreuzkops, d. i. jener gusseiserne Gabelkops, an dessen Wurzel die Führungen sich rückwärts und excentrisch zum austretenden Verticaldruck stützen, kam ziemlich häusig vor und verdankt wahrscheinlich seinem Namen die unverdiente Verbreitung.

Die Führungsschienen sind in bekannter Weise entweder an's Maschinengerüste angegossen, oder durch Schrauben besestigt. Die ausgebohrte Form schützt den Kurbelzapsen vor Klemmungen, indem sie dem Gestänge eine Verdrehung gestattet, wenn solche in Folge von anderweitigen Unregelmässigkeiten angestrebt wird. Nichtsdestoweniger war öfter diese Verdrehung eigens verweint und einmal sogar die ganze Führung als ebene Fläche eingehobelt.

Die dachförmigen Führungen der originalen Corlifsform geben meist zu geringe Auflagestächen und in Folge dessen große Geradführungsdrücke, und rasche Amutzungen, welche die dabei stattsindende Nothwendigkeit stellbarer

Gleitflächen weiter verbreiteten, als es früher der Fall war.

Die Führungsschienen der kleineren Maschinen sind bei den französischen Constructionen sast ausnahmslos schwer in Guss gehalten, und ostmals mit dem Cylinder leckel aus einem Stück; die Maschinen der übrigen Länder haben aber schmiedeiserne Lineale.

Die Geradführungsflächen bei blos unterer Auflage sind an einigen Maschinen in neuer Weise ohne Seitenschienen trotz ihrer Schwalbenschwanz-Form eingebracht.

An einer Maschine waren Kolbenstange, Kreuzkopf und Führungsschub

aus einem Stück geschmiedet.

Die Schubstangen haben, abgesehen von zwei oder drei Ausnahmen, durchwegs runden Schaft. Dessen flache Form, die schön sein sollenden achteckigen Uebergänge an den Köpsen, Mittelbänder als Verzierung und ähnliche, entweder unnöthige oder unwürdige Beigaben sind der durchwegs runden Herstellung sals früher, was wieder ein Schritt mehr ist, der höhere Geschwindigkeit erlaubt. Die Bügelköpse sind entweder künstlich geschlossen oder sonlt forgstätiger gehalten. Eine Firma legte den Bügel zwischen Längsnasen des Schubstangenkopses, eine andere schob ihn mit cylinderischer Innensührung aus, was dort das Zapsenklemmen unmöglich macht, trotzdem eine breite untere Geradsührung der Verdrehung des übrigen Gestänges vorbeugt.

Der sogenannte Marine-Schubstangenkopf, d. i. jener, dessen Aussenschalen durch einen überlegten Deckel und zwei Schrauben gehalten werden, tritt in den

stationären Maschinen kleinerer Gattung häusig auf. Er ist einfach, verlangt aber ein ausgeschmiedetes Schubstangen-Ende und ist wegen der geringeren Steifigkeit

gegen das Abschwingen nur für mässige Geschwindigkeiten passend.

Eine neue Form des Schubstangenkopses bestand aus einer an den Schaft geschmiedeten Gabel, deren vorderer Verschluss durch ein zwischen Quernasen eingeschobenes Massivstück gebildet war, welches dann eine Durchsteckschraube am Platze und die Gabel geschlossen hielt. Dabei übertragen die Quernasen den Druck auf breite Flächen, welche vor dem Verschlagen, wie es einer Keilbahn geschieht, durch ihre Größe geschützt sind. Diese Form passt daher gleichfalls für hohe Geschwindigkeit (bei gekröpfter Welle) und war auch dafür verwendet.

Für kleinere Maschinen ist in England der schmiedbare Guss ziemlich verbreitet. Werden die Stangenköpse daraus gemacht, so wird der Schaft mit den-

selben durch Einschrauben in deren Gewinde verbunden.

Die Kurbeln bestanden meist aus Schmiedeisen, oder waren in die Form von Kurbelscheiben gebracht. Nur kleinere Firmen verwenden Gusskurbeln. Die schmiedeisernen Kurbeln waren öfter auf der Hinterseite theilweise oder gänzlich eben, was die Herstellung wesentlich erleichtert, aber sonst weder gut noch schön ist.

Bei den Kurbelscheiben war der Vortheil, den diese bieten, nämlich die Unterbringung eines Balanzgewichtes zwanglos zu gewähren, meist nur höchst bescheiden ausgenützt, ja selbst Maschinen der größten Gattung hatten gänzlich (nicht einmal den Kurbelzapsen balancirende) ebene Rückwände. Bevor nicht in dieser Hinsicht besseres Einsehen Platz greist, bleibt die "erfahrungsmässige" Kolbengeschwindigkeit klein.

Die gekröpfte Kurbel ist für gute Stationärmaschinen nicht mehr verwendet. Kleinere Modelle und Locomobile erhalten wohl diese Form, wobei die gebogene Welle, d. i. jene mit dem unzerstörten Faserslus, die klobig geschmiedete und mit herausgebohrter Höhlung hergestellte mit Recht verdrängt. In dem Abbiegen und Fertigschmieden solcher Wellen wird Erstaunliches geleistet. Die herausgebohrten Kurbeln erscheinen dem Auge wohl weitaus gefälliger, aber jede bricht über kurz oder lang.

Die Unterbringung der Balanzgewichte bei gekröpften Kurbelwellen ist

bereits in verläfslicher Weise mittelst in den Kurbelarm seitlich eingelassener, das Balanzgewicht durchsetzender und mit Endmuttern haltender Eisenbügel gelöft, wie es an mehreren Maschinen auch in der Ausstellung zu finden war.

Die Lagerung der Kurbelwelle in mehr als zwei Lagern ist bekanntlich schlecht. Trotz dem kamen dreimal gelagerte häufig, und an einer der anspruchvollsten französichen Maschine (keine Zwillingsmaschine) eine viermal gelagerte Welle vor.

Dass in den Wellen und ebenso bei den Zapsen und überall, wo halbwegs bedeutendere Kräfte oder Vibrationen vorkommen, das Princip der langfamen Querschnittsübergänge sichtbarer wird als je früher, verdankt der Maschinenbau wohl hauptsächlich den Ersahrungen der Eisenbahnen. Jeder plötzliche Querschnittsübergang birgt einen beginnenden Bruch. So find denn auch die Kurbelwellen heute oft ohne jede Eindrehung, ohne Bund etc. in das Lager gelegt und zur Aufnahme der Kurbel in gleicher Dicke belassen.

Unversenkte Bunde, welche zwischen Lager und Kurbel, oder zwischen Kurbel und Stangenkopf vorkommen, bezeichnen stets eine mindergute Construc-

tion, welche sich um die schädlichen Hebelsarme wenig bekümmert.

Die Kurbellager find meist mehrtheilig und mit Rücksicht auf die seitliche Abnützung im horizontalen Sinne stellbar. Die Nachstellung geschieht entweder durch hinterlegte Zugkeile von oben, oder durch Druckschrauben, welche durch die Lagerwangen hindurch geschraubt sind. Erstere sind meist beiderseitig, letztere meist nur auf der Aussenseite des Lagers verwendet. Wegen der Schwächung der Lagerwangen und des von einer Spitze ausgehenden Druckes auf die Schalen scheint die Keilstellung, welche auch seiner stellt, die bessere zu sein, wenn sie auch theuerer kommt.

Keine der größeren amerikanischen und englischen Maschinen hatte übri-

gens derartige Lager, fondern nur folche mit schief geschnittenen Schalen.

Bei Verwendung des Seitenbalkens soll die Ausstellung des Lagers auf das Fundament eine größstmöglichste Fläche oder eigentlich eine größstmöglichste Masse desselben auf breitester Basis umsassen. Um nun weit mit dem Lagersusse nach hinten kommen zu können, ist der Fuss häusig gesondert angesetzt. Bei Maschinen mit unten durchlausender Grundplatte findet man das Lager meist angeschraubt und erst selten angegossen. Doch macht diess aus nahen Gründen hier weit größere Schwierigkeit als dort und war in der Ausstellung meist nur an englischen und französischen und der russischen Maschine zu finden.

Das Schwungrad besteht selten aus mehr als zwei Theilen. Die Verbindung durch warm ausgezogene Ringe an der Nabe und Einlagkeil im Kranz scheint völlig ausreichend zu sein und war häusig verwendet. Den Schnitt durch die Arme zu sühren und diese halben Weges nochmals zu verschrauben, sand sich auch einige Male, und zwar zumeist in Oesterreich vor.

Dass die Uebertragung der Arbeit vom Rad auf die Transmission in der Mehrzahl der Fälle durch Riementrieb und nicht mittelst Zahnräder erfolgte, dürste hauptsächlich der kurzen Verwendungsdauer zuzuschreiben sein. Große Riementriebe verursachen nämlich größere Uebertragungsverluste als Zahnräder. Da aber letztere von den speciellen örtlichen Bedingungen abhängen, unter welchen die Maschinen endgiltig arbeiten, so waren sür die vorübergehende Ausstellung meist die Schwungräder gedreht und die Riemen auf sie gelegt, was hier noch manchen Nebenvortheil brachte.

Ueber die Riemen felbst handelt ein eigener Theil dieses Berichtes.

Entwickelten fich derart für die Anordnung und für die Detaile gewisse, von der Mehrzahl der Constructeure als zweckentsprechendst erkannte Zweckformen, so gilt diess nicht minder von dem eigentlichen Stil, in welche diese Formen gekleidet werden. Dieser charakteristrt bereits völlig den Zweck, welchem das Ganze, und welchem jedes einzelne Glied dient. Dessen sternarchitektur losgerungen haben, wecken in dem Beschauer den beruhigenden Eindruck, dass bei der Formgebung die Kräfte wohl bedacht und gewürdigt wurden, welchen die Maschine und deren Theile zu begegnen haben, und dass bei der Construction jener klare Ernst obwaltete, der jedes unwürdige Spiel verabscheut. Dabei ist der Schönheit, welche sich durch naturgemässe Symmetrien, durch Verwendung von Formen gleicher Festigkeit, des wechselnden Materiales etc. ausser den harmonischen Verhältnissen und einer reinen Zeichnung von selbst ergibt, in hohem Masse Rechnung getragen, aber dieselbe ausschließlich durch die Zweckmässigkeit und nicht durch das Ornament gewonnen.

Die consequente Zweckmässigkeit der Formen (welche auch die leichte Herstellbarkeit umfasst) kennzeichnet also die heutigen Maschinen. Keine unnöthige Linie und kein Zierath ist an ihnen zu finden und jeder ihrer Theile trägt den Charakter selsiger Ruhe oder blanker Beweglichkeit — wie er eben zu

dienen hat.

Verirrungen gegen diesen berechtigt herrschenden Geschmack kamen nach beiden Seiten hin vor, ohne jedoch mehr als Ausnahmen zu sein.

Die Gewichte der großen Antriebsmaschinen, 10weit es sich in der Ausstellung erheben lies, betragen zwischen 4.4 und 7.4 Kilogramm per 1 Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt ohne Schwungrad. Im weiten Mittel ist das Gewicht einer heutigen Maschine gleich dem Dampsdruck auf ihren Kolben, so

dass es für den Kurbelzapsen gleichwerthig ist, ob die Maschine an ihm aufgehangen wird oder der volle Damps auf ihn drückt.

Die Dampfverbrauche waren nur selten, und da meist unverlässlich zuersahren. Bei der geringen Beanspruchung der Leistungsfähigkeit der Ausstellungsmaschinen wären aber directe Versuche nicht angezeigt gewesen.

Die Vornahme der Untersuchungen, welche überdies den Hauptsactor für die Beurtheilung solcher Motoren abgeben würde, hätte großartiger Vorbereitungen bedurft, und da das Ergebniss mit von der Güte der Kessel abhängt, auch diese umfassen müssen.

Solche Versuche aber hätten Unsummen gekostet und wahrscheinlich die

Mehrzahl der Aussteller von der Beschickung zurückgehalten.

Wo Indicatoren oder Bremsen vorhanden waren, habe ich selbe benützt und die Ergebnisse bei den einzelnen Maschinen angesührt. Ueber die dazu verwendeten Instrumente ergeht sich ein eigenes Capitel dieses Berichtes.

Die Ordnung, in welcher die Maschinen besprochen werden, reiht sich jener an, welche ich bei den Dampskesseln besolgte und welche im Programm des Berichtes liegt. Es ist die Reihenfolge nach den Ländern, und insofern eine ganz gesunde, als es die Constructionseigenthümlichkeiten großer Gebiete und Völker umsast, welche sich sonst nicht wohl erkennen ließen, und auch das Aussuchen einer einzelnen Maschine erleichtert. Innerhalb der Ländergruppen sind die Maschinen nach ihrer Beachtenswürdigkeit, und zwar meist nach der Steuerung geordnet, so dass die Maschinen mit in die Füllung greisenden Regulatoren voran und die einsach gesteuerten kleinen Maschinen gegen Ende kommen. Die halblocomobilen Dampsmaschinen und die Locomobile sind eigens und wieder nach Länder geordnet zusammengestellt.

Die amerikanischen Maschinen.

Die amerikanischen Maschinen gehören in einer Weltausstellung auf europäischem Boden zu denjenigen Objecten, welche des Studiums am meisten werth erscheinen, indem sie die Ersahrungen und Anschauungen, Aussührungsart und Mode und das Streben der sernsten verwandten Kreise in sich tragen, und speciell der Dampsmaschinen Bau, welcher durch Corliss einen theilweisen Umschwung erlitt, hat allen Grund, den dortigen Neuerungen mit vollem Interesse zu solgen.

Leider war nun Amerika auf diesem Felde zurückhaltend und sandte ausser einer mittelgroßen Maschine nur noch drei Maschinen kleinerer und kleinster

Gattung.

Diese schwache Betheiligung ist allerdings zu bedauern, sie erklärt sich jedoch durch die mangelnde Aussicht einer Geschäftsanbahnung in Motoren mit Mitteleuropa, und durch die hohen Kosten einer Ausstellung hartarbeitender Maschinen in einem sernen Staat.

Sämmtliche amerikanische Dampsmaschinen hatten gerade Verbindung zwischen Cylinder- und Kurbellager, und sowohl die zwei kleineren als die grösste derselben (305 Millimeter Cylinderbohrung) enthielten Dampscylinder, Balken und Lager nebst Tragsüssen als ein einziges Gusstück, was wohl der Fabrik ein höheres Wagniss bezüglich des Gusses verursacht, aber sowohl die Genauigkeit der Herstellung, die Schnelligkeit der Montirung und die Güte und Dauer des Ganzen erhöht, und dem Principe der kleinsten Stückzahl am besten entspricht, welches sich auch bei uns Bahn zu brechen beginnt.

Bezüglich der weiteren Construction war aber an den amerikanischen Ausstellungsmaschinen wenig Unterschied gegen europäische Maschinen zu bemerken. Kolbengeschwindigkeit und Dampsdruck, Rohrweiten und Auslagedrücke entsprachen völlig den bei uns üblichen Werthen und die Detailsormen schienen (mit Ausnahme jener der Ständer) eher einen Schritt zurück als voraus. Eine Einwirkung des Regulators auf die Füllung kam bei keiner Maschine vor, welche im Gegentheile sämmtlich mit fixer Expansion arbeiten mussten. An keiner war die Vorrichtung zur Entnahme von Indicator-Diagrammen angebracht, die Mehrzahl war aber splendid bemalt.

Ausgestellt waren an amerikanischen Maschinen solche von den Norwalk Iron Works, der New York Sasety Steam Comp., von Pickering & Davis in Portland und mehrere andere kleine Dampsmotoren.

Die Norwalk-Maschine.

Die Norwalk Iron Compagnie, Connecticut N. A. brachte die größie Dampsmaschine der amerikanischen Ausstellung. Diess war eine Eincylindermaschine mit fixer Expansion und ohne Condensation, deren Regulator auf die Drossel wirkte. Cylinder, Se tenbalken und Kurbellager bildeten (sammt den beiden End-Tragsüssen) ein einziges Gusstück; der Steuerkasten war seitlich angeschraubt und das Schwungrad in Einem gegossen.

Der Cylinder hatte 305 Millimeter Bohrung und der Kolben 0.61 Meter Hub. Normal arbeitete die Maschine mit 100 Umdrehungen in der Minute, was einer Kolbengeschwindigkeit von etwas mehr als 2 Meter per Secunde entspricht. Aber auch 120 Touren (2:4 Meter Kolbenweg per Secunde) sollen ihr anstandslos auserlegt werden können. Der Dampf hatte fünf Atmosphären Druck als Grenze, und die Maschine war 20- bis 30-pserdig benannt.

Nach Abschlag der Kolbenstange (50 Millimeter Durchmesser) bleibt die freie Cylindersläche 710 Quadratcentimeter. Das Einströmrohr besas 80 und die Ausströmung 100 Millimeter Durchmesser, was 1/14 und 1/9 der Kolbensläche ent-

fpricht. Fasst man diess in die Formel $\frac{f_1}{f} = C v$, so gibt sich bei v = z Meter Kolbengeschwindigkeit die Einströmconstante $C = \frac{1}{28}$, ein selbst für hohe Fül-

lungen ganz ausreichendes Canal Querschnittsverhältnis.

Die Dampfvertheilung geschah durch eine Kolbensteuerung. Das U-förmige Gehäuse war seitlich des Hauptcylinders mit seinen zwei getrennten Dampswegen an dessen beiden Enden angeschraubt und der gestreckte Steuerkolben, dessen Grundsorm durch die Rotation eines gewöhnlichen Muschelschiebers entstand, und der mit Selbstspannringen gedichtet war — wurde durch das einzig vorhandene Excenter bewegt. Die Excenterstange griff aber nicht direct den Kolbenschieber, sondern aushebbar den aufrechtstehenden Arm einer oscillirenden Welle an, welche näher dem Cylinder den eigentlichen Steuerhebel trug. Die Welle lief noch quer unter dem Hauptbalken der Maschine hindurch, und formte auf der vordern Seite (fern vom Dampsventil) einen verdickten Kopfmit dünnen Bohrungen stür einen Handhebel, mittelst welchem, wenn eingesteckt, sich die Maschine von Hand aus steuern und in Gang bringen, aber auch rasch abstellen liess.

Sowohl das Ein- als das Ausströmrohr schlossen, erstes oben, letztes unten in der halben Länge an das Rohrgehäuse. Oben stand noch direct am Dampfrohr der riemenangetriebene Pickering'sche Regulator, welcher mit dem bereits von der Pariser Ausstellung her bekannten Glockenventil die Dampsspannung beherrschte, und ausserdem ein einfach construirter Dampsöler von luxuriöser Form. Der Damps kam nun von der unter dem Fussboden gesührten Leitung durch ein Verticalrohr nach auswärts, zog durch ein normales Einströmventil mit horizontaler Spindelachse an ein hochgelegenes Knie — welches oben den Pickering-Regulator trug — durchzog dann aussen seitwärts des Rohrgehäuses einen Längscanal, der an beiden Enden der Dampswege dem Cylinder gegenüber mündete, und sand in diesen je nach dem Stand der Steuerkolben den Weg.

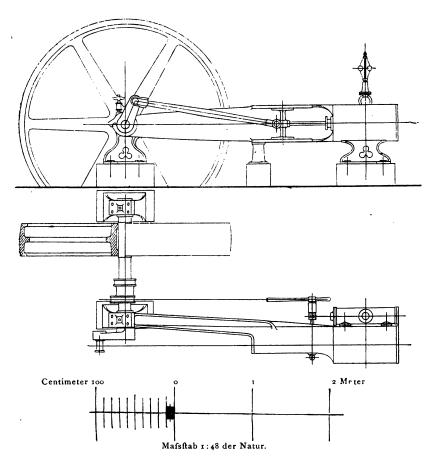
Die Ausströmung griff im Innenraume des Steuerkolbens Platz, welcher fortwährend durch das mittlere Abfallrohr mit der Atmosphäre in Verbindung stand. Durch diese Anordnung wurden die Dampswege kurz — denn die Entsernung von Cylinder- zur Steuerachse mass nicht mehr als 350 Millimeter, die Schwierigkeiten des sohst complicirten Gusses waren umgangen und wegen der durchwegs

runden Arbeit ward die ganze Ausführung leicht.

Der seitlich in der Cylinderachse angegossene Hauptbalken war selbstverständlich für die Führung in Einem gebohrt und enthielt vorne das Kurbellager. Dieses war völlig gleich dem hinteren Schwungradlager unter circa 30 Gradschief geschnitten und einsach zweitheilig ohne Einlagkeile, aber mit überschnittenem Deckel hergestellt. Die Muttern der vier Deckelschrauben standen durch Klemmschrauben fixirt. Die Lagerfüsse zeigten jene bei uns schon lang verlassenund bereits ungewohnten gothischen Formen, welche auch an den anderen amerikanischen Maschinen austreten und unterstützt durch eine Roccomalerei für schön gehalten werden.

Der Seitenbalken war noch in der halben Länge (am Ende des Führungscylinders) durch einen unterstellten Fuss gestützt.

Der gusseiserne Kreuzkopf erhielt die 50 Millimeter dicke Kolbenstange in gewöhnlicher Weise conisch eingeschliffen und verkeilt; vorne bildete er eine Gabel, welche mit durchgesteckten Bolzen den Kopf der ganz normalen Schub-



stange aufnahm. Dieser Zapsen, 65 Millimeter lang, 45 Millimeter dick, arbeitet mit 122 Kilogramm per Quadratcentimeter Schalendruck, nachdem sich der gesammte Dampsdruck auf den Kolben (3650 Kilogramm) auf seiner Fläche von nicht ganz 30 Quadratcentimeter concentrirt.

Die Führungsplatten waren 240 Millimeter lang und 90 breit, und standen excentrisch zum Kreuzkopsbolzen, was wohl ihre eigene und die Formgebung des Balkens erleichtert, weil sie ihn verkürzt, aber dennoch nach dem Principe schlecht ist, dass jeder Druck (womöglich) centrisch ausgesangen werden soll. Sie waren sowohl oben als unten mit Bronceschuhen armirt, welche zwei Längskeile einstellten und ersuhren 34 Kilogramm per Quadratcentimeter (Atmosphären) Auslagedruck. Dieser gehört zu den größten Drücken, unter welchen die Geradsührungen der heutigen Maschinen arbeiten und wurde in der Ausstellung nur in drei Maschinen um Weniges überholt. Die Nachstellvorrich tung erscheint hiedurch und der größeren Kolbengeschwindigkeit völlig gerechtsertigt.

Die Kurbel hatte kein Balanzgewicht und war aus Gusseisen nach gewöhnlicher Form; sie schloss dicht an die Schale und hielt aussen den eingekeilten

Stahlzapfen von 60 und 100 Millimeter, der durch die Schubstange schwach excentrisch gesast wurde. Der Druck, welcher hier zwischen Schale und Zapsen herrschte, betrug 61 Atmosphären, und per Quadratcentimeter Fläche und per Secunde entsallen hier bei einem Reibungscoöfficienten von ½0 nahe an 0.91 Kilogramm Meter an Abnützarbeit.

Das Lager war lang (210 Millimeter bei einem Durchmesser von 125) und konnte es auch sein, da die Dampswege durch Einschaltung des Zwischenhebels dennoch kurz aussielen. Der horizontale Druck zwischen Zapsen und Schale (also bloss vom Dampsdruck herrührend) stellt sich hier auf 14 Kilogramm per Quadratcentimeter und die specisische Abnützarbeit auf 0.43 Kilogramm-Meter.

Das Schwungrad hatte 2:60 Meter Durchmesser und bildete mit seinen 400 Millimeter Breite gleich die Scheibe für den 300 Millimeter breiten über-

tragenden Riemen.

Der Querschnitt des Schwungringes war E-förmig und der gedrehte Aussenumfang schwach gewölbt. Er, die sechs Arme und die Nabe schienen ein einziges ungetheiltes Gusstück (ohne ausgezogene Nabenringe) zu sein.

Der Regulatorantrieb geschah durch eine Riemenscheibe, welche mit einem Zwischenrohr und dem Excenter zusammengegossen und auf die 140 Milli-

meter starke Welle aufgekeilt war.

Die ganze Maschine arbeitete ruhig und lag auf einem leichten Ziegelfundament, dessen zu Tage tretende Theile von steinähnlich hergerichteten Holzkästen umkleidet wurden.

Der Cylinder war bei dem ohnediess schwierigen Zusammenguss mit den übrigen Fixtheilen einfach, d.i. ohne Dampshemd gegossen, aber mit einem silberplattirten Blechmantel umgeben, und die geringe Wärmestrahlung desselben konnte im Vergleiche zum blechverschalten Steuerrohr durch das Gefühl der Hand auffallend deutlich empfunden werden. Selbstverständlich waren aber doch Condensations-Wasserröhren angebracht, welche in das Ausblasrohr durch dort angesetzte symmetrische Röhren mündeten.

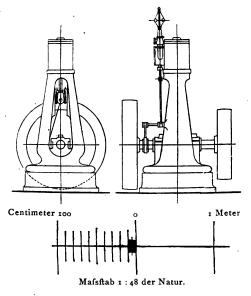
Die Ausführung war solid, ohne aber jenen übertriebenen Luxus mit nickelüberzogenen Griffrädern, versilberten Schraubenmuttern etc. zu zeigen, in welchem sonst die amerikanischen Ausstellungsmaschinen erglänzten. Eine Ausnahme machten nur die Schmiervasen, welche in geschliffenem Glase und echter Bronce ausgestührt und mit ihrem Adler geziert erschienen, und der sorgsältige (dunkelgrüne) Anstrich, dessen ruhige, goldene Ornamente überall (auch aus Kurbel und Rad) angebracht waren, wo immer sich nur ein Platz für sie ergab.

Die Safety Steam Compagnie in New-York

Die Sasety Steam Compagnie in New York stellte zwei kleine stehende Maschinen aus, deren eine ungefähr sechs- und die andere zweipferdig war. Beide waren gleichen Systems und bestanden je aus einem gesensterten, hohlen, saulenförmigen Ständer mit unten eingegossenen Lagern und oben angegossenem stehenden Cylinder. Die Führungen am Ständer und die Schieberkästen am Cylinder waren gleichfalls angegossen und das Ganze zeigte sich in gefälligster Form.

Der Cylinder der größeren Maschine hatte circa 200 Millimeter Bohrung bei 300 Millimeter Hub. Die Führung fand in den angegossenen und ausgebohrten Wangen mit Kreuzköpsen statt, deren excentrische Gleitslächen aus Schrauben-Stellkeilen bestanden. Die Kurbelweile schien aus Gusseisen zu sein und kröpste sich unmittelbar an den Innenseiten der Lager ab, während sie aussen symmetrisch und vertauschbar, einerseits ein gedrehtes Schwungrad und anderseits eine kleinere Riemenscheibe von 1 06 Meter Durchmesser trug.

Die Steuerung geschah durch ein Excenter, dessen Stange durch einen Zwischenhebel sich näher der Cylinderachse zu übersetzte und einen gewöhnlichen Flachschieber. Der Schieberkasten Deckel der kleineren Maschine war



gleichfalls rund. Ein Pickering'scher Regulator stand noch oben am Rohr des Schieberkastens und wirkte auf das Dampfventil direct nach bekannter Art.

Getragen wurden diefe ftehenden Maschinen
durch je einen gusseisernen Sockel, dessen schwere
cubische Form die des
leichteren Ständers glücklich zur Geltung brachte,
aber auch die Maschinenwelle so hoch hob, dass
für das Schwungrad keine
Grube nothwendig erschien.

Eine der Maschinen war in der uns gewohnten krästigen Weise behandelt, die andere jedoch wies keine blanke Fläche, welche nicht ver-

filbert gewesen wäre, und war mit Malereien im Nähmaschinen-Stile überhäust.

Pickering & Davis in Portland.

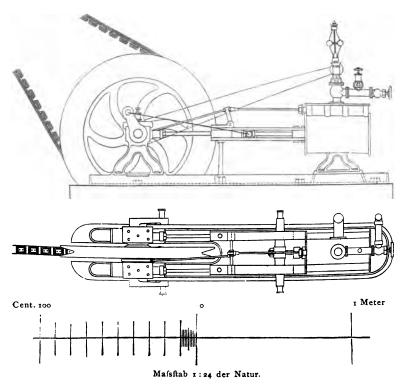
Pickering & Davis setzten ihre kleine (6½-pferdig benannte) Maschine aus einer großen Zahl einzelner Stücke zusammen, als wäre diess ein Triumph oder eine Garantie.

Auf einer unteren tassensigen Grundplatte standen mit hohen Füssen ein Dampscylinder und vorne zwei getrennte Lager aufgeschraubt, welche mitten zwischen sich und in der Längsachse der ganzen Maschine ein Schwungrad hielten. Die gerade Welle desselben war von zwei Kurbeln bewegt, welche an der Aussenseite der Lager gleich und symmetrisch auf ihr steckten und durch zwei Schubstangen angetrieben wurden. Diese kamen von den Aussenzapsen einer stachen Traverse, in deren Mitte die Kolbenstange angriss. Die Geradsührung der Traverse bestand aus vier schmiedeisernen Schienen, zwei zu jeder Seite, die paarweise vom vorderen Cylinderdeckel ausgingen, vorne aber das slache Ende je einer Zugschraube zwischen hielten, die im entsprechenden Ausgusse an den Kurbellagern mit Gewinde und Gegenmutter verbunden waren, und also Cylinder und Lager in der Krastebene verspannten. Die Lager waren zweitheilig, hatten je vier Schrauben für die überschnittenen Deckel und ihre Füsse zeigten die beliebten gothischen Linien.

Die Führungen standen weit auseinander (210 Millimeter von Mitte zu Mitte) und das Schwungrad reichte sast zwischen sie. Die Nabe des letzteren sichloss sich ganz zwischen die Innenslächen der Lager, so dass von der Welle nichts zu sehen übrig blieb.

Der Schwungring hatte einen größten Durchmesser von 100 Meter und nahm in seinem 160 Millimeter radial-breitem Rande eine Keilrinne für einen eigenthümlichen Riemen aus. Es war dies ein dreisacher Riemen der in mittleren Abständen von 70 Millimeter je ein einzelnes kleineres und darüber drei quadratische größere nach dem Rinnenkeil zugeschnittene Lederplatten ausge-

Digitized by Google



tetzt enthielt. Die mittlere Breite eines solchen Lederkeiles mass 50 Millimeter und jeden besestigten zwei durch sammtliche sieben Schichten (35 Millimeter) reichende Nieten.

Dieser Riemen, angewendet um von der kleinen schmalen mittleren Schwungscheibe den Effect der Maschine sicher abgeben zu können, erfüllte völlig seinen Zweck und die trüben Kreislinien in der Rinnentiese sprachen das kein Gleiten platzgriff. Die keilförmigen weichen Lederansätze pressen sich nämlich in die Kei'nutn und da die mitnehmende Reibung nicht unten an einem cylindrischen Boden, sondern an seitlichen radialen Wänden austritt, wo jedes Gleiten nur mit verschiedenen relativen Geschwindigkeiten möglich würde, erfüllte sich das Beabsichtigte besser als sonst.

Der Schieberkasten lag horizontal am Rücken der Maschine gesondert ausgeschraubt und das Dampseinströmrohr setzte sich oben mitten auf den blanken Schieberkastendeckel, was eigentlich befremdlich schlecht genannt werden muss.

Der Schieberantrieb geschah mit einer in der Horizontalebene schiefziehenden Excenterstange, welche ihren Richtungsbruch in der Verticalebene durch einen kleinen schwingenden Hebel auf einer Achse erhielt, die sich oben quer über den Geradsührungsschienen stützte.

Die eisernen Kolben- und die Schieberstangen sollen nicht gedreht, sondern blos kalt gewalzt worden sein, wodurch eine härtere Schichte aussen kommt, welche dem Verreiben widersteht. Thatsächlich waren die Stangen rund und hielten die mit aufgeschraubten Kappen versehenen Stopsbüchsen gut dicht, was aber eben auch sonst kein großes Verdienst ist.

Dass ein Pickering'scher Regulator auf dem Einströmrohr sass, die Maschine mit Dampsöler versehen und die blanken Flächen wie versilbert aussahen, versteht sich von selbst.

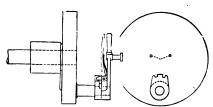
Der Cylinder hatte 152 Millimeter Bohrung und der Kolben 305 Hub. Er arbeitete mit 165 Touren, was 1.66 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde entspricht. Das schmiedeiserne Einströmrohr hatte beiläusig 35 Millimeter und das der Ausströmung 40 Millimeter lichte Weite. Die Montirung der Dampfröhre geschah mittelst verschraubten scharfen Winkeln und die ganze Leitung sah wie eine billige Gasleitung aus.

Kleine Maschinen.

Morland's Ziegelpresse. Zum Betriebe einer solchen Maschine waren zwei Dampscylinder schief an die Ständer geschraubt, welche mit um 90 Grad versetzten Kurbeln und Wurmrad die Thonschnecken bewegten. Die Cylinder hatten 216 Millimeter Durchmesser und 305 Millimeter Hub und waren mit vorne angegossenen Deckeln versehen.

Die Führung fand an der über dem Kreuzkopf verlängerten Kolbenstange in einem Auge statt und dieses wurde von der lang gegabelten Schubstange umfast, wodurch sich die schlechte Detaillösung zweier nachzustellenden innen-Stangenköpse ergab. Ein Porterregulator wirkte auf die Drossel ein, welche am Ende der schmiedeisernen gasleitungsähnlichen Dampsröhre lag.

Seller's Maschine. Seller's rotirender Puddelosen war mit einer kleinen Dampsmaschine ausgestattet, deren einsache Umstederung erwähnenswerth ist.



Der Kurbelzapfen trug vorne am freien Ende einen fest ausgesteckten Bund und vor demselben drehbar eine Gegenkurbel für die Excenterstange. Der Bund hatte eine blattförmige Radialverlängerung, deren Rand zwei Zahneinschnitte enthielt und die Gegenkurbel war mit einem Handgriff und sedernder Sperrklinge versehen welche in den einen oder andern Zahnein-

schnitt fallend den Gegenkurbelzapfen fü den Vor- oder Rückwärtsgang stellte.

Kam nun die Maschine durch das nahe Griffrad des Einströmventiles nahe oder ganz zur Ruhe, so war die Umsteuerung rasch und sicher durch eine kurze Handbewegung gethan, und das Detail scheint eines der denkbar einsachsten sür diesen oft verlangten Zweck.

Die englischen Maschinen.

In den Dampsmaschinen ist England entschieden von den Maschinenbauern deutscher Zunge überholt.

Die Mehrzahl der Maschinen sah um ein Decennium verspätet aus, und wenn man von zwei wirklich guten Ausnahmen absieht, so wäre über die Systeme absolut nichts Neues zu bemerken. Diese Ausnahmen sind die Dreicylinder-Maschine von Hardingham und die Tangyemaschine. Erstere ist eine der geistreichsten Neuerungen welche die Ausstellung brachte, und bietet ganz bedeutende Vortheile, wo es sich minder um ökonomische Arbeit, als um eine selten zu gebrauchende, und daher eine in der Anlage billigste Maschine handelt. Letztere zeigt eine einsache moderne Construction.

England müht sich sichtbar ab eine passende Steuerung für große Dampfmaschinen zu finden, welche einfacher als jene von Corliss ist, und deren Vor-

theile ohne die Nachtheile wiedergibt.

Als einen der bedeutendsten Vortheile derselben scheint man die möglichst kurzen Canäle zu betrachten, und verwendet daher getheilte Schieber, deren Bahn über die ganz geraden Dampswege und daher weit über die Cylinderenden hinausreicht. Die Abhängigkeit der Expansion vom Regulator wird entweder durch einen an ihm hängenden Gleitbalken in einer Coulisse, durch ein Rädergehänge oder wie bei einigen kleineren Maschinen auf andere Arten versucht. Jedessalls ist aber noch kein einziges System zum Durchbruch gekommen.

Die Dampsspannungen mit 4 Atmosphären Ueberdruck sind geringer, die Dampswege meist weiter als irgend anderswo. Letzteres dürste durch die häusigere Verwendung des Indicators und dem Bestreben nach tadellosen Diagrammen verursacht worden sein, nur geschah des Guten (für sonst gute Steuerungen)

zu viel,

Die Kolbengeschwindigkeit ist normal, aber die Auflagedrücke und Abnützarbeiten in den Zapsen sind um eirea 30 Percent geringer, als in der Mehrzahl der am Continent gebauten Maschinen. Die leichtere Instandhaltung und die geringere Gesahr des Warmlausens dieser Theile englischer Maschinen ist schon lange durch die Ersahrung bekannt und begründet mit deren guten Rus.

Die großen englischen Ausstellungsmaschinen hatten alle unten durchlaufende Grundplatten und einfach schiefgeschnittene Lager. Die kleineren Maschinen waren im Allgemeinen sorgfältiger ausgesührt als die großen. Hier kamen die einzigen ganz blank polirten Maschinen und hossentlich zum letzten Male auf einer Ausstellung vor.

Ausgestellt waren:

W. & J. Galloway in Manchefter;
John J. Derham in Blackburn;
Die Reading Iron Works;
Tangye Brothers in Birmingham;
Charles Powis in London;
D. New & Comp. in Nottingham;
Clayton & Schuttleworth in Lincoln;
Marfhall Sons & Comp. in Gainsborough;
Robey & Comp in Lincoln;

Rufton Proctor & Comp. in Lincoln; Brotherthood & Hardingham; Whitley Partners in Leeds; E. R. & F. Turner in Ipswich; Davis & Holt in Leeds; John & Henry Gwinne in London; Gwinne & Comp. in London; Appleby Brothers in London.

W. & J. Galloway in Manchester.

Eine der wenigen Maschinen, System Woolf, welche in der Ausstellung austraten, kam von W. & J. Galloway in Manchester, und da sie eine Reihe theils merkwürdiger und theils merkenswerther Detaile enthielt und auch überhaupt von einem der größten Häuser kommend eine der größten Maschinen war, so nöthigt diess zu einem längeren Verweilen.

Eine einzige untenliegende kastensörmige Bettplatte lief von unter den Cylindern bis weit vor die Welle hinaus und sormte so die denkbar größte Unterlage. Hinten war diese Grundplatte geschlossen, aber vorne nach den Führungen verbreiterte und gabelte sie sich in drei Balken, welche die Kurbelgruben umsasten, um sich dann nochmals zu vereinen.

Der mittlere und der Armbalken auf der Schwungrad-Seite erhoben sich bald nach ihren Ausgangspunkten bei den Geradführungen von der sonst völlig ebenen Plattensläche, und enthielten je ein schiefes Lager eingegossen, um die gekröpste Kurbelwelle auszunehmen.

Der Kolben des großen Cylinders griff nun diese an; der des kleinen Cylinders aber wirkte an einer außerhalb aufgesteckten Kurbelscheibe genau unter 180 Grad mit ersterer. Der Stirn Treibzapsen nahm noch eine Schleppkurbel mit, welche für den Regulatorantrieb und die Steuerung des kleinen Cylinders diente. Deren Lager vereinten sich in einem am dritten Arm des Maschinenbettes gesondert ausgeschrauten Ständer, von welchem später die Sprache sein soll.

Die Welle trug nun außerhalb des Rahmens ein gedrehtes Riemen-Schwungrad, und stützte sich hinter demselben in einem normalen (hier also dem dritten) Lager.

Der Condensator endlich stand isolirt am Steinfundament in der rückwärtigen Flucht des Expansionscylinders und der Kolben seiner doppelwirkenden Lustpumpe hing direct an der Stange des großen Dampskolbens. Nur Mitte oben lag eine einzelne starke Stehbolz-Spannstange ins Gusseisen des Condensators und die Flansche des Maschinencylinders verschraubt zwischen Beiden und unterstützte das Fessischen des Ersteren.

Der kleine Kolben der Dampsmaschine besass 355, der große 610 und jener der Lustpumpe 203 Millimeter. Alle drei hatten einen gleichen Hub von 0.76 Meter; das Verhältniss vom kleinen zum großen Cylinder beträgt daher 1:3 und jenes der Lustpumpe zu letzterem 1:9. Die Maschine arbeitete mit 60 bis 64 Umdrehungen oder einer Kolbengeschwindigkeit von 1.5 bis 1.6 Meter.

Die innere Weite des Einströmrohres betrug 100 Millimeter Durchmesser oder circa 1/13 des Cylinderquerschnittes. Das Rohr zum Condensator mass 200 Millimeter licht, 1/9 der zugehörigen Kolbensläche.

Diese Canäle sind nun ausnehmend weit und in die Formel $\frac{f_1}{f} = C v$ gestett, kommt für die Einströmungsconstante $\frac{1}{20}$, was wohl des Guten zu viel scheint.

Da aber die Fabrik gewohnt ist, häufig Indicatorproben ihrer Maschinen vorzunehmen, so mag die Wahl so weiter Canale wohl eine Frucht des Einblickes in die Drosselungen sein, welche willkürlich enze Canale auf die Spannung im

Cylinder gegenüber jener im Schieberkatten üben und sche nt aus den Wunsche nach besten Diagrammen entstanden zu sein.

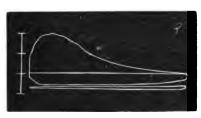
Dese hängen aber nicht nur von den absoluten Canalquerschnitten allein, sondern auch von der Weite ab, aus welche sie die Schieber öffnen. Die Steuerung war hier durch eine Coulisse besorgt, in welcher der Regulator den Gleitbacken der Schiebeistange stellt. Der Ausschlag siel daher desto kleiner aus, und die Eröffnung geschah (trotz gleichen linearen Voreilens) desto zögernder, je kleinere Füllung zur Veiwendung kam. Da nun die Maschine in der Ausstellung nur mit



geringer Kraftentwicklung zu arbeiten hatte, so waren kleine Füllungen dort normal und das Dampsdiagramm des Hochdruck Cylinders zeigte nur solche von 15 bis 18 Percent. Dabei war schon das Einströmventil nur wenig geöffnet benützt und hinter den Kolben kam nur wenig mehr als 1 bis 2 Atmosphären Admissionsspannung. Wo aber die doppelte Drosselung vom Handventil und halb öffnenden Dampsschiebern zusam-

menwirken, kann der Nutzen der weiten Einströmcanäle nicht sichtbar werden, welcher bei hoher Füllung und offener Rohrleitung unzweiselhaft klar werden müste.

A'er auch die Wirkung des weiten Ausström-Querschnittes blieb in der Ausstellung verwischt. Denn die kleine Spannung und Füllung im Hochdrunkcylinder brachte bereits in diesem einen Enddruck hervor, der meist weit unter die Atmosphäre ging, und bei der Mehrzahl der (von mir) ausgenommenen Dia gramme bis auf 0.4 des absoluten Vacuums siel. Da von hier erst dieser Damps in den dreimal größeren Niederdruck Cylinder strömte, so sank dort seine Spannung noch weiters und es war kein Verdienst der Rohrweiten, dass von dem 0.9 Atmosphären Vacuum des Condensators während des Austrittes 0.8 im großen Cylin ler erschienen

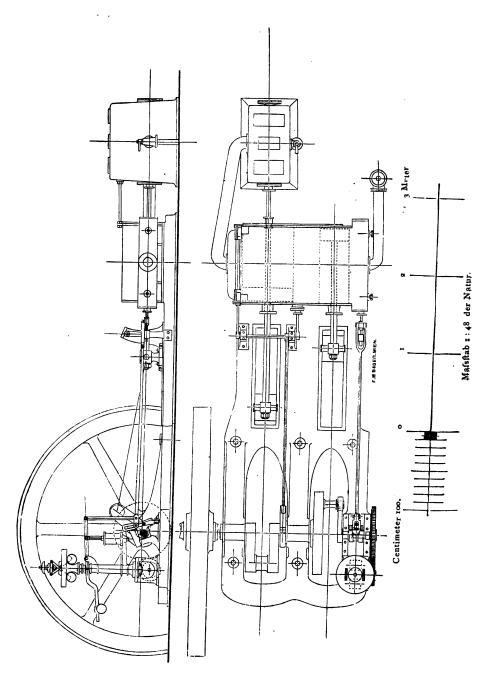


Der Kolben des letzteren wurde bei der Ausstellung-maschine nur eben mitgeschleppt, denn nachdem bereits im kleinen Cylinder die Expansion bis weit unter den Lustdruck sank, so tras den großen Kolben nur schwache Presfungsdifferenz. Diese erreichte kaum o 2 Atmosphären zu Beginn des Hinganges, und dürste kaum genügt haben, dessen eignen und seines Gestänges Reibungen zu überwinden, geschweige

denn jene Beschleunigungsdrücke zu geben, welche die Masse nur um der vom kleinen Kolben erzwungenen Bewegung zu folgen braucht.

Thatfächlich brach der große Kolben im September 1873 und von nun an arbeite te diese Maschine mit dem kleinen Cylinder allein; der große ward nach Wegnah me aller Leweglichen Theile nur wie eine Erweiterung des Ausströmrohres zum Con densator hin belassen, und die Maschine ging bei der gleichen Stellung des Einströmventiles wie vor und ehe.

Entzogen sich so auch die Canalquerschnitte der Beurtheilung. so war diess doch nicht mit der Steuerung der Fall. Ich habe zahlreiche Diogramme zu verschiedenen Zeiten und mit verschiedenen Indicatoren von dieser Maschine ausgenommen und das beistehende Bild (drittel Naturgröße) spricht wohl deutlich, was am Voreilen und dem Abschlusse sehlt.



Die Steuerung felbst geschah auf solgende Art: Der Stienzapsen der Kurbelscheibe nahm eine Schleppkurbel mit, deren Welle um die Größe der Excentricität gekröpft und von zwei auf den vordersten Arm des Bei balkens der Maschine geschraubten Lagern gehalten war.

Knapp vor der Welle befand sich eine Coulisse, an deren Fuss zwei nach aufwärts gebogene Lappen geschmiedet waren, mittelst welchen sie sich beiderieits auf tiefer untengestützte schwingende Hebel stützten. Ferner hatte die Coulisse noch ein Lager angeschmiedet, mittelst welchem sie die Kröpfung der Steuerwelle umfing, und so deren Horizontal- und Verticalschwingungen mitzumachen gezwungen war.

In dieser (Fink'schen) Coulisse hing durch den Regulatorhebel getragen der Gleitbalken und das Ende der Schieberstange derart, dass sich dasselbe hob, wenn die Manchette fich senkte und umgekenrt, wodurch wie bekannt desto kleinere Füllungen erzeugt werden, je näher der Gleitbalken dem Schwingungsmittelpunkte kommt, das heifst je tiefer ihn der steigende Regulator drückt.

Dass die Excentricität der Steuerwelle genau der Treibkurbel gegenüber stand, dass die Coulisse nach der Stangenlänge gekrümmt und jede andere mit dem System Fink zusammenhängende Rücksicht erfüllt war, ist selbstverständlich. Eines muss aber betont werden: Dieses Steuerungssystem gibt gleiche Voreilungen für jede Füllung. Diess ist ein Vortheil, der wohl positiv, aber doch verschwindend gegenüber dem mehr minder auch den anderen Couliffensteuerungen anhaftenden Nachtheil wird, dass sich für kleinere Füllungen die Dampswege nicht nur nicht ganz. sondern auch nur sehr zögernd öffnen. Bei 5 Percent Kolbenweg kann die Eröffnung desselben Canales 1 oder 4 betragen, je nachdem später der Abschluss bei 20 oder 60 Percent erfolgt. Die schlechte Wirkung dieses, wenn geringer Effect beansprucht wird, trägschleichend ausmachenden Schiebers, zeigt eben das obere Diagramm dieser Maschine und der Arbeitsausfall der oberen Ecken ent spricht dem baarem Verlust.

Diesen Missstand kennt die Corlisssteuerung absolut nicht und selbst die Meyer Steuerung enthält ihn sehr gemildert, wenn man sich nur nicht einbildet, mit ihr alle Füllungsgrade geben zu wollen, deren Möglichkeit allerdings auch

dieser besprochenen Coulisse nachgerühmt wird.

Die Couliffenstange war hier möglichst lang gehalten und felbst eine kleine Ausschreitung nicht gescheut. Die Schieberstange war nämlich vor der Stopfbüchse nochmals in einem Auge geführt und zwischen beiden griff die Coulissenstange an. Damit aber erstere stellbar blieb, fand die letztere kein centrisches Auge als Angriffspunkt, fondern eine von zwei Muttern zwischengehaltene Hülse mit aufrechtstehenden Daumen, wodurch der Angriffspunkt oberhalb der Stangenachfe zu liegen kam.

Der Schieber selbst lag seitlich vorne und war derart getrennt. dass ganz gerade kurze Canäle zum Cylinder führten. Mit dem wurde der Schiebeikaften fehr lang und stand vor die Cylinderdeckel ziemlich bedeutend vor, was nicht

schlecht aber unschön ist.

Der Dampfverlust, den etwas längere Canale gebracht hätten, wäre sber gerade bei der Wolf-Maschine am wenigsten empfindlich, denn der Dampf expandirt ja aus ihnen in die Cylinder und je höher die Expansion ist, desto weniger verdienen die Dampfwege den Namen "schädlicher Raum". Betrachtet man noch überdiess das Diagramm der dampsverschwendenden Steuerung, so verliert das ängstliche Sparen an den Canallängen noch mehr an Werth.

Die Ausströmung aus dem kleinen in den großen Cylinder und von dort in den Condenfator war durch zwei je gleichfalls getrennte Schieber beforgt, deren erster fast unzugänglich und ganz unüberwachbar zwischen den beiden Cylindern lag während deren zweiter seitlich aussen am Niederdruck Cylinder

arbeitete.

Der Schieberkaften des letzteren war U-formig und an beiden Enden angeschraubt; die Schieberstange ging durch die vordere Ausbiegung, wo sie den einen Schieber sasse, hindurch und dann in freier Lust zur zweiten Hälste des Schieberkaftens.

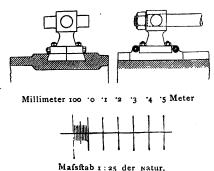
In der halben Länge desselben erhob sich das kupferne Ausströmrohr, welches mit leichtem Fall zum Condensator zog. Beide Schiebersysteme des großen Cylinders bewegte ein einziges Excenter unter Einschaltung einer hochliegenden oscillirenden Zwischenwelle, welche vor den Cylinderdeckeln gelagert war und deren drei niederhängende Hebel die Excenterbewegung empfingen und übertrugen.

Derart geschah nun die Dampsvertheilung mit den möglichst kürzesten Canälen und durchwegs einsachen ebenen Platten, welche der gleichmäsigen Abnützung halber gut schließen konnten. Jede Platte hatte nur mit einer einzigen Kante zu arbeiten, und wäre der Antrieb oder vielleicht nur dessen Stellung besser gewesen, so dürste kein Tadel laut werden.

Der Condensator stand derart nahe hinter dem großen Cylinder, dass die mit einem Metallrohr überzogene Kolbenstange abwechselnd den Dampf- und Wasseraum betrat. Die Lustpumpe war in den Condensatorkasten eingegossen und enthielt blos ausgeschraubte Deckel. Die Einspritzung geschah nicht ins Ausströmrohr sondern ziemlich entsernt vom Cylinder in den Hohlraum des Condensators. Die Ventile bestanden aus rechteckigen Kautschukplatten auf ebenen gegitterten Sitzen.

Das Dampfeinström Ventil sass nicht an der Maschine, sondern abseits und etwas über dem Boden erhöht auf dem Dampfrohr. Diess ist an englischen Maschinen sehr beliebt und gibt der Hauptconstruction den Schein größerer Einsachheit, welcher noch durch die Formgehung der Detaile und die Ebenen der Verschalung glücklich gesördert wird.

Von den Detailen ist im Allgemeinen zu erwähnen dass sie, obgleich zweierlei Cylindern angehörig, doch in den Massen möglichst übereinstimmten. Die Kolbenstangen waren gleich und je 76 Millimeter dick; jede trug vorne ein Gewinde, war durch den Würsel ihres Kreuzkopses hindurchgesteckt und mit einer vordern Mutter verschraubt. Beiderseitig vorstehende Zapsen (je 70 Millimeter lang und dick mit 51 Atmosphären Schalendruck arbeitend) im selben Schmiedstück nahmen die Doppelköpse der kurzgegabelten Schubstangen aus, welcher jeder für sich in veralteter Art zu ke.len war.



Eine neue Detailform bot aber die Führung. Diese fand nur unten mit je einer gusseisernen Gleitplatte (von 260 und 330 Millimeter Seitenlange) statt, welche ohne Oberlineale direct in die schwalbenschwanzförmig im Bettkörper ausgehobelten Führungsrinnen gebracht wurden. Zu dem Zwecke war jede Gleitplatte zweitheilig und mit zwei Querbolzen erst nach dem Einsatze in die Rinne verschraubt. Die ober die Platte orragenden Angüsse für diese Schrauben bildeten aber gleichzeitig die Nafen für eine am Kreuzkopf-Schmiedstück befindliche Fussplatte, welche genau zwischen passte. Vier Eckschrau-

ben verbanden endlich noch die beiden oder richtiger die drei Theile zu einem toliden Ganzen. Diese Contruction, welche unter Anderem auch eine völlig rich-

tige Führung centrisch im Krastangriff gibt, war so compendiös, das ihr Zusammengesetztsein aus mehreren Theilen erst austiel, wenn man dem Grunde des angenehmen Eindruckes nachforschte den die weggefallenen blanken Oberleisten der Geradführungen und die dort fehlenden Schraubenmuttern hervorbrachten.

Für eine Nachstellung der Gleitfläche war nicht gesorgt und eine solche wäre auch unnöthig gewesen, indem der Druck zwischen den Führungen ausnehmend klein war und nur 1.1 Kilogramm per Quadratcentimeter Gleitsläche betrug. Diese Führungsplatten näherten sich den relativ größten (der Druck den klein-

ften) aller Dampfmaschinen der Weltausstellung.

Die Kurbelzapfen hatten je 120 Millimeter Länge. Der Zapfen der (ganz unbala neirten) Kurbelscheibe war 70 und jener der gekröpften Welle, wo der Niederdruck angriff, 170 Millimeter dick, was für ersteren 59 Atmosphären Druck und 0.66 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit gab. Die Schalen waren innen ziemlich rauh und berührten nicht durchwegs, wie man sich bei dem Auseinandernehmen der Maschine überzeugen konnte.

Die Kurbellager waren einfach schiefgeschnitten und besassen nur je zwei-Deckelschrauben. Jedes hatte 200 Millimeter Bohrung und 250 Millimeter Länge, und dass sie an die Fundamentplatte angegossen waren steht schon oben

In ihnen herrschten 10 Atmosphären horizontaler Auflagdruck und 0:32 Kilogramm-Meter Abnützarbeit per Secunde und einzelnen Quadratcentimeter

Auflagfläche.

Außerhalb der Ma chine war die Welle 190 Millimeter dick und trug ein Schwungrad von 3.10 Meter Durchmeffer, von welchem ein 290 Millimeter breiter Riemen die Arbeit entführte. Die normale Dampsspannung betrug 4 Atmosphären und der Effect nominell 100 Pferde.

Der Regulator dieser Maschine war durch ein Vorgelege von jener mit

der Schleppkurbel mitgenommenen Steuerwelle bewegt.

Der Regulatorständer stand nämlich seitlich der Steuerwelle und seine untere Horizontalwelle war durch ein Zahnrad-Vorgelege 3.6 mal schneller als erstere gedreht. Ein Kegelrad-Paar im Sockel der Regulatorsaule trieb nun die Verticalspindel, welche oben mit gekreuzten Stangen die Schwungmaffen trug. Diese waren walzenförmig und abweichend vom Bisherigen nicht durch die Hängstangen sondern mit einer aufgelegten Kreisplatte belastet. Beim Heben der Gewichte rollten sie vermöge ihrer Walzengestalt auf der unteren Fläche der Belastungsplatte hinaus und hoben sie derart direct. Letztere enthielt noch zwischen den Gewichten niederhängend einen rotationsförmigen weiteren Belastungsangufs, in den endlich die Manchette gedreht war.

Die Belastungsscheibe enthält natürlich Schlitze, durch welche die Regulatorstangen zu den Gewichten ziehen. Diese mögen gleich willkommene Angriffspunkte für die nothwendige höchst forgfältige Centrirung der Scheibe bieten, welche bei einem Durchmeffer von 45 Centimeter sich circa 240 Mal per

Minute dreht.

Um die Manchette schmiegte sich dann der 55 Centimeter lange Hebel, an dem das Ende der Couliffenstange mit dem Gleitbacken hing. Das Gewicht derfelben balancirte ein Schiebgewicht an einer gegenüberstehenden Verlängerung des Hebels und ein eingeschaltener Oeltopf enthob den Regulator des momentanen Nachgebens.

Die ganze Maschine war stark aber schlicht und einsach construirt und keine einzige unnöthige Linie oder Fläche störte ihren ruhig ernsten Charakter. Die Ausführung war gut aber nicht gesucht oder übertrieben und die (hier zu weit sührende) Construction der Kleinstdetaile sprach von den umsassenden Ersahrungen dieser Fabrik.

Beispielsweise sei erwähnt, dass sich für die Anbringung der Standsäule für den Hebel des Indicatorantriebes symmetrische Augen mit Arbeitsplatten an das Maschinenbett angegossen vorsanden etc.

Hauptsächlich sei aber erwähnt, dass nur wenig Maschinen der Weltausstellung größere Canalquerschnitte und relativ größere Auslagssächen an Führungen und Zapsen auswiesen als diese.

John J Derham in Blackburn.

John J. Derham stellte zwei große liegende Dampsmaschinen aus und ließ beide sur den Betrieb der Transmission arbeiten.

Die erste kleinere dieser Maschinen schloss sich ziemlich an die gewöhnliche Anordnung. Auf eine horizontale kastensörmige Grundplatte waren Kurbellager und Führungen sowie auch der Dampscylinder ausgeschraubt und letzterer hatte seitlich seinen beiderseits stark verlängerten Schieberkasten angegossen, wie es den getrennten Schiebern für kurze Canäle entsprach.

Der Cylinder befas 406 Millmeter Bohrung und der Kolben 0.75 Meter Hub. Sie arbeitete mit 4 Atmosphären Ueberdruck und 54 Umdrehungen per Minute was einer Kolbengeschwindigkeit von 1 35 Meter in der Secunde entspricht.

Der Cylinder war mit Dompsmantel und Holzverkleidung umgeben und mit einer Mayer Steuerung versehen, welche angeblich fast alle Expansionsgrade zulassen sollte.

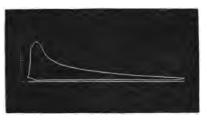
Diess letztere anzustreben ist immer ein schlechtes Zeichen für den Einblick in das Wirken dieser Steuerung. Denn die Canäle können bei kleinen Füllungen nur wenig geöffnet werden, wenn sie für große Füllungen nicht heillos weit übergriffen werden sollen.

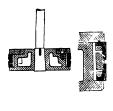
Würde man aber Dampsquerschnitte erzeugen, welche selbst für kleine Füllungen genügen, so müssten Excenter und Schieber, wie sonst für eine größere Maschine passend bemessen werden, deren Damps- und Arbeitsverluste den erreichten Vortheil wieder ausglichen.

Nun droffeln die Deckplatten bei kleinen Füllungen den einströmenden Dampf und das Indicatordiagramm dieser Maschine verräth deutlich die schlechte Arbeit ihrer Steuerung. Ich entnahm ihr wiederholt dieses sprechende Bild,

Der Dampfkolben zeigte eine neue Construction. Die zwei in gewöhnlicher Art aufgeschnittenen Dichtungs-

ringe waren innen conisch ausgedreht und wurden durch eine hinterlegte Spiralseder gespannt, welche durch die Kolben Deckplatte zusammengedrückt wurde. Die Aussensichen der Spiralseder war nach dem gleichen (Doppel-) Conus abgedreht und schloß sich in der Arbeitslage an die zwei Dichtungsringe. Die an die Kolbennuthen stoßenden Schmalseiten der letzteren waren aber noch mit einer kleinen inneren Borte versehen, mit welcher die Spiralseder eigentlich gesast war, und deren Spanung sollte also auch den dichten Schluß jener Ringslächen besorgen, welche sonst nur durch das sorgsättigste Schleisen aber spanungslos gedichtet werden und noch dem Verschlagen unterliegen, was hier umgangen sein soll.







Ob die Abnützung der Ringe aber nicht ungleichförmig ausfällt, indem die Hinterborten wie eine versteisende Rippe den Ring vor dem Ausgehen wahrt, während der weichere gegen die Mitte zu befindliche Theil dem Drucke nachgibt, wodurch der Ring kippt und sich erst recht verschlägt, lässt sich von vorneherein nicht entscheiden.

Derham fertigt solche Kolben seit vier Jahren an und behauptet die Zufriedenheit der Benützer sur sich zu haben.

Die Kolbenstange mass vorne 70 Millimeter und ging rückwärts in halber Dicke durch eine Stopsbüchse, um bei einer Ausstellung andernorts eine Lustpumpe anzutreiben. Diese muss dann gesondert aus einem Fundamente stehen, indem das Bett der Maschine nur bis unter den Cylinder reichte.

Die Geradführung fand mit zwei Gleitbacken von je 120 Millimeter Breite und 290 Millmeter Länge (1.4 Atmosphäre Auslagdruck) zwischen zwei Paaren gesondert ausgeschraubter gusteiserner sischbauchsörmig verrippten Führungen statt,

welche mit Zwischenstücken auseinandergehalten waren.

Kreuzkopf und Kurbelzapfen waren fast gleich groß, indem die Durchmesser 75 und 80 und die Längen 115 und 120 Millimeter betrugen, wodurch 70 und 05 Atmosphären Schalendruck und auf letzteren 0 70 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit entstanden. Letzterer Zapsen stack in einer Kurbelscheibe, welche rückwärts mit Holz ausgekleidet und mit Blech verschalt eine ebene Fläche zeigte.

Das Kurbellager maß 200 Durchmesser und 300 Millmeter Länge. Es war zwischen ans Bett gegossene Nasen mit zwei Schrauben im Ganzen gehalten; die Schalen waren einsach schief geschnitten und der gleichsalls nur mit zwei Schrauben versicherte Deckel nicht übergreisend. Hier stellten sich 10.5 Atmosphären Druck zwischen Schale und Welle ein, und letztere erzeugt 0.29 Kilogramm

Meter specifische Abnützarbeit.

Unmittelbar hinter dem Lager trug die Welle die beiden Steuerexcenter, deren hochkantige Stangen mit den Ringen zusammengeschweisst waren. Dicht an den Excentern stand dann über der Welle reitend ein schmaler Ständer sur den Porter-Regulator, der auf die Dampsdrossel wirkt; dieser war durch eine hoch im Ständer gelagerte Zwischenwelle getrieben, welche die Bewegung von der Hauptwelle mit einem Stirnrad-Paar (Räder 1:6 ins Schnelle) emping und mit Kegelrädern die Spindel trieb.

Dieser Ständer wankte trotz vielsachen Nachhelsens ganz bedeutend, was bei dessen geringer Breite, großen Höhe und den rasch umlausenden vielleicht

nicht centrirten Massen gar nichts zu wundern gab.

Nach dem Ständer respective dem Antriebsrad für den Regulator sass wieder unmittelbar das Schwungrad auf der Welle. Dieses hatte 3.70 Meter Durchmesser und 230 und 180 Millimeter Kranzquerschnitt. Es war zweitheilig mit ausgezogenen Ringen und Schrauben in der Nabe und mit Einlagkeilen aussen verbunden. Neben demselben besand sich eine Riemenscheibe, deren Durchmesser circa % des Hauptrades besas, und welche mit einem 300 Millimeter breiten Riemen die Arbeit übertrug. Derart lagen die ganzen von der Welle getragenen Antriebstheile dicht aneinand und das Zukommen zu den einzelnen war ungemein erschwert. Hinter der Scheibe setzte sich die Welle aus 160 Millimeter Durchmesser ab, blieb ungesähr 15 Centimeter blos und sand dann ihr Hinterlager, welches genau dem Kurbellager mit dem schiesen Dekel etc. glich.

Das Dampseinström- und das Regulatorventil waren nicht an der Maschine sondern circa einen Meter davon entsernt in die Dampsleitung eingeschalten. Diese enthielt dort einen Gusskasten, welcher von serne einer kurzen Bank oder einem Stuhle glich und die beiden Ventile in seinem Innern barg. Der wahrscheinliche Zweck dieser Anordnung ist wohl das Näherrücken des Anlassventiles zum Ein-

spritzhahn des künftig hinkommenden Condensators.

Nominell hatte die Maschine 20 Pferdestärken und soll deren 50 effectiv leisten können. Am Schlusse der Ausstellung war sie für 500 Pfund Sterling ausgebothen.

Die zweite Maschine von John J. Derham glich der eben be-

schriebenen mit Ausnahme der Steuerung.

Diese zweite Maschine war größer, hatte einen Kolben von 457 Millimeter Durchmesser und 0.91 Meter Hub, welcher mit einer Geschwindigkeit von 1.45 Meter per Secunde arbeitete, indem sich die Tourenzahl auf 48 per Minute belies.

Das Einströmrohr von 114 Millimeter Weite bot einen Querschnitt von

102 Quadratcentimeter oder 1/16 des Cylinders.

Die später zu besprechenden füns Einströmspalten der Durchlasscanäle in den Schiebern massen je 14 Millimeter Breite bei 140 Millimeter Länge, was bei 98 Quadratcentimeter noch mehr als 1/17 Gesammtquerschnitt gibt.

Für die Kolbengeschwindigkeit von 1.45 Meter per Secunde sind nun diese Querschnitte, letzterer allerdings nur bei einer guten rasch sich öffnenden Steuerung zu groß, indem sich die Constante aus $\frac{1}{12}$ — C. 1.45 mit $\frac{1}{12}$ bis $\frac{1}{25}$ ergibt

Das Ausströmrohr hatte 160 Millimeter Durchmesser, also den doppelten

Ouerschnitt der Einströmung.

Die rückwärts verlängerte Kolbenstange trieb die Lustpumpe direct, welche in dem Condensatorkasten eingegossen lag. Dieser kam ziemlich weit von der Maschine entsernt, indem die Lustpumpen Stange in das ausgebohrte Ende der Dampskolben-Stange eingekeilt war. Der Condensator stand gesondert aus dem Steinsundamente, jedoch stützten ihn gegen die Maschine zwei obere Anker aus Rundeisen, deren Vorderenden als Verlängerungen zweier Dampscylinder-Deckelschrauben eischienen, während sich die hinteren Enden ziemlich roh mit Laschen und Abscheerbolzen an die Verticalwände des Condensators schlossen

Die Einspritzung des Kaltwassers geschah dort durch einen seitlich ange schraubten gewohnlichen Hahn mit eingeschlissenem Conus. Das Wasser trat von unten in der Verticalachse des abwärts dünnen Kegels ein, und weil dadurch für die Anzugschraube der Platz entsiel, so wurde das Eindrücken mit einer ober dem Handgrift centrisch angreisenden Körnerschraube beforgt, deren Muttergewinde sich in einem angeschraubten Winkel an der Condensatorwand befand. Dabei ist kaum abzusehen, wie das Lüsten des Kegels zart ersolgen soll, wenn sich derselbe unter dem Lustdruck sessetzt. Diese ziemlich rohe Construction eines sür den lustdichten Schluss so empsindlichen Details war aber mit einem großen Auswand von Arbeit an den Nutz- und Zierstächen tadellos glänzend hergestellt.

Auch die Einströmung des Kesseldampfes in die Maschine geschah durch einen hahnsörmigen Körper, in welchen er von unten eintrat und den er seitlich an der Schieberkastenwand verliess. Die Stellung des Conus geschah mit einem

grofsen Griffrade.

Die übrige Construction (immer noch mit Ausnahme der Steuerung) folgte

fast gänzlich der bei der ersten Maschine beschriebenen Anordnung.

Der Kolben war wie dort, und dessen 75 Millimeter starke Stange ging durch eine Stopsbüchse, deren Vorderslansche rund und mit einem die Hinterslansche übergreisenden Rohrmantel zusammengegossen war, welcher den sonst unschönen Zwischenhals deckte.

Die an den Enden der Traverse befindlichen Gleitbacken (jeder 120 Millimeter breit, 320 Millimeter lang) gingen mit 2.0 Atmosphären Führungrdruck zwischen ausgeschraubten Gusslinealen, deren fischbauchsörmige Versteisungsrippen nicht unter die Schrauben liesen, wodurch dort die Lineale beängstigend dünn aussahen. Der Kreuzkops-Zapsen mass 70 und 110 Millimeter und der Kurbelzapsen hatte 85 Millimeter Durchmesser bei 120 Millimeter Länge. Diese ersuhren dabei 103 und 78 Atmosphären Schalendruck und letztere 0.80 Kilogramm-Meter specifische Abnützarbeit.

Der Kurbelzapfen stack in einer unbalancirten Kurbelscheibe. Die runde Schubstange hatte vorne beim Kurbelende einen geschlossenen und im Kreuzkopse einen offenen Kops.

Das Kurbellager war aufgeschraubt, unter 30 Grad schief geschnitten, und

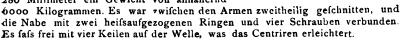
mit einem nicht übergreifenden Deckel geschloffen.

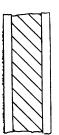
Dessen zweitheil ge Schalen umgaben den Zapfen von 200 Millimeter Durchmesser und 300 Millimeter Länge (Auslagedruck 13.2 Atmosphären, speci-

fische Abnützarbeit 0.32 Kilogramm Meter) und die zwei Fusschrauben gingen d'rect in 1.8 Meter tieses Fundament. Oben glänzten die eckigen Formen einer messingenen Schmierschachtel zwischen den Muttern und Gegenmuttern der zwei Deckelschrauben.

Hinter dem Lager war ein Excenter und ein Kegelrad für die Steuerung aufgekeilt, worauf das Schwungrad und das hintere gleichfalls in schiese Lage kam.

Das Rad hatte 4.0 Meter Durchmesser und bei einem Kranzquerschnitt von 200 bis 280 Millimeter ein Gewicht von annähernd





Außer dem Schwungrad war noch eine 2.3 Meter große, 350 Millimeter breite Riemenscheibe vorhanden, welche ein 300 Millimeter breiter Riemen umschlang, welcher insoferne bemerkenswerth war, als er aus einem Doppelriemen mit ausgenähten Seitenleisten bestand, welche zwischen sich noch schief ausgenäht und genagelte Leder-Blattstreisen enthielt und so eigentlich ein dreisacher Riemen wurde. Die schiefen Schnitte der dritten Schichte erhöhen aber die Biegsamkeit des Riemens.

Ein großer Watt'scher Regulator stand auf einer hohen, cannelirten dorischen Säule auf würselförmigem Sockel, ungefähr in der halben Länge der Geradführungen seitlich der Maschine.

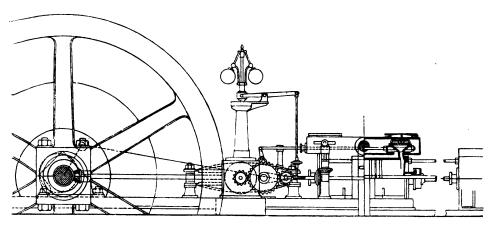
Der Antrieb geschah durch eine ängs des Maschinenbettes herlausenden Transmissionswelle, welche einerseits ihre Drehung von der Schwungradachse mit einem Kegelräder-Paar empfing und dieselbe anderseits in gleicher Art auf eine im Regulatorsockel liegende Querwelle abgab.

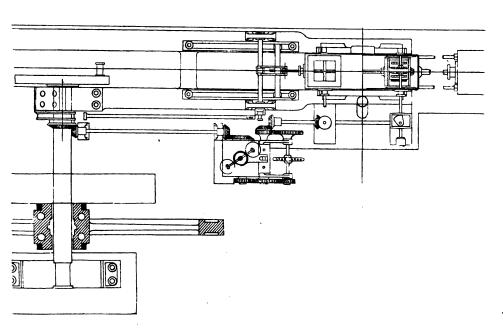
Diese Querwelle ragte beiderseits über den ihre Lager enthaltenden Sockel hinaus, und während sie an einem freien Ende das angetriebene Kegelrad trug, befand sich am anderen Wellenende ein Stirnrad, mit dem sie unter Einschaltung eines verstellbaren Rädergehänges in die Steuerung griff.

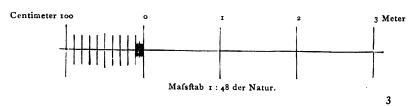
Im Innern des Sockels aber empfing die verticale Regulatorspindel ihre Drehung abermals mit einem Kegelrad Paar von der Querwelle aus.

Die Steuerung dieser Maschine war eine der complicirtesten und schwerfälligsten Mechanismen dieser Art, welche je von Menschen zusammengemüht wurden.

Oben am Rücken des Cylinders lag ein beiderseits weit über die Cylinderdeckel hinausragender Schieberkasten, dessen getrennter Vertheilschieber von dem bereits erwähnten Excenter seine Bewegung empfing. Da diess der Lage oben halber nicht direct geschehen konnte, so musste eine Hebelwelle zur Verwendung kommen. Diese lag in zwei beiderseits den Geradführungen vom Bette ausschenden Rippenständern vor dem Cylinder, und wie ihr aussen niederhängender Arm die Bewegung vom Excenter übernahm, übertrug dieselbe ein in der Wellenmitte ausgekeilter Hebel auf den Schieber. Für die Geradführung der Schieber-







Digitized by Google

stange stützte sich ein kleiner Augenständer mit schiesen Fussplatten auf die Fischbauchsorm der Haupt-Geradsührungsschienen.

Ueber die getrennten Schieber ging der Schieberkasten gemeinsam hinweg. Seine Decke war oben angegossen mit Ausnahme zweier ober den Schiebern besindlichen Deckel. Mitten des Schieberkastens seitlich mündete der große Dampshahn, während die Ausströmung in einem angegossenen Ringe um den Cylinder führte und zum Condensator kam.

Zum Zwecke einer von der Regulatorstellung abhängigen veränderlichen Expansion waren nun jeder der zwei Vertheilschieber mit einem fünsspaltigen Dampswege versehen, über welchem eine gleichfalls sünsspaltige Deckplatte öffnend und schließend hin und wieder rückte.

Um aber das Oeffnen und Schließen der Dampf Durchlaßspalten der Größe und Geschwindigkeit nach unabhängig von der jeweiligen Lage des Vertheilsschiebers zu erreichen, so erfolgte die Bewegung der Deckplatten in einem Sinne senkrecht auf die Bewegungsrichtung der Grundschieber und mit Woolfschen Dreiecken. Nach diesem Plane wurde allerdings der Nachtheil der verschiedenen relativen Entsernungen und Geschwindigkeiten, welchen die zusammenarbeitenden Kanten gewöhnlicher Zweischieber-Steuerungen bei verschiedenen Füllungen unterworsen sind, sast gänzlich umgangen. Das Woolssche Dreieck öffnet die Einlaßspalten schon lange vor dem todten Punkte gänzlich, und lässt sie so, wo immer der Abschluß durch sie später ersolgen wird.

Anderorts z. B. bei der Meyer Steuerung ist dies nicht der Fall. Da steht für kleine Füllungen die Durchlassspalte am todten Punkte oben nur wenig offen, und ihr Schlus beginnt sofort und zögernd, weil die beiden Excenter in gleicher Richtung gehen, und das Deckexcenter die Lage seiner langsamsten Bewegung passirt. Aehnlich würde es sich auch mit Schleisbogen Steuerung verhalten, wo beim Einwärtsdrücken des Gleitbalkens gleichsam ein kleineres Excenter mit größerem Voreilwinkel zur Wirkung kommt, welches also auch nur kleine Erösfnung geben kann.

Hier aber wirkt je ein Woolfsches Dreieck, also immer dieselbe Excentricität, und nun handelt es sich nur noch um den Schluss. Dass derselbe überall gleich schnell (wenn auch mit verschiedener Geschwindigkeit im Vergleich zum Dampskolben) ersolgt, wenn seine von der Schwungradwelle mit Rädern angetriebene Welle sich gleichschnell dreht, ist bekannt, und nun braucht man nur den Voreilwinkel des Dreiecks zu ändern, oder dessen Antriebsräder zu verdrehen, so wird dieser Schluss gleichsalls ersolgen können, wo immer die Kurbel steht.

Derham ändert nun den Voreilwinkel durch die Verdrehung der Antriebsräder und zwar durch ein Rädergehänge vom Regulator aus.

Jenes freigetragene Stirnrad an der Querwelle im Regulatorsockel, wovon oben die Sprache war, treibt nämlich ein Zwischenrad, um dessen Achse zwei Horizontalarme pendeln können, welche an ihrer Spitze eine Welle tragen. Diese Welle wird mit einem ausgekeilten Zahnrad gedreht, dessen Zähne in jene des Zwischenrades greisen, und treibt dann wieder mit einem Stirnrad-Paar eine rohrsörmig ausgesteckte Nabe der Zwischenachse zurück.

Die Bewegung wird daher immer richtig erfolgen, wie immer die Tragarme stehen, indem die Räder übereinander rollen. Aber der Voreilwinkel der Rohrwelle wird gegen das Zwischenrad, auf dessen Welle er steckt, also weil alles sernere steis ist, gegen die Hauptkurbel um so bedeutender abweichen, als die Uebersetzung durch die armgetragene Welle doppelt ins Schnelle geschieht. Diese letztere Welle hängt nun mit einem balancirenden und stark übersetzten Hebel an der Manchette des Regulators, dessen Stellung dem Voreilwinkel der Rohrwelle und des nun kommenden Antriebes der Steuerdreiecke stellt.

Das Rohr treibt nämlich mit einem Kegelrad-Paar eine zweite Transmissionswelle längs dem Cylinder, und diese vor jeder Schiebermitte mit letzten Kegelrädern die zwei Verticalwellen der Woolf'schen Dreiecke.

So ist denn das Angestrebte gelöst, aber mit dem bedeutenden Auswande des eben beschriebenen Apparates, dessen 17 ineinandergreisende Zahnräder und mindestens eben soviele oder noch mehr Lager einen unerhörten Auswand an Herstellungs- und Ueberwachungsarbeit verursachen.

Die zum Grundschieber senkrechte Bewegung des Deckschiebers hätte ohne Weiters ersolgen können, wenn nur der letztere so breit gehalten worden

ware, dass nie ein seitliches Oeffnen ersolgen kann.

Um aber mit je einer kleinen weniger dampsbelasteten Platte auszureichen, ist dem Deckschieber das Mitgehen mit dem Grundschieber gestattet, was zwischen zwei Anschlagnasen geschieht. Die Dreiecksstange geht aber starr und gegenüber der Stopsbüchse mit einer Blindbüchse in der Hinterwand gesührt durch den Schieberkasten. Mitten innen trägt sie einen Gleitbalken, welcher eine ausgeschraubte Laugschleise des Deckschiebers sasst, und ihn mit dieser verrückt wo immer er steht, wobei der Angriss aber wohl meist excentrisch stattsindet.

Wie nicht anders zu erwarten, wurden einigemale während der Ausstellung

Reparaturen in diesem complicirten Mechanismus nothwendig.

Die Reading Iron Works.

Die Ausstellungsmaschine dieses Eisenwerkes war eine 25-pserdekrästig genannte liegende Condensationsmaschine, welche so recht den meist verbreiteten Typus der heutigen Dampsmotoren in sast durchwegs vollendeter Detailconstruction auswies.

Eine einfache, oben völlig ebene und feitlich geradlinig begrenzte Grundplatte, trug auf ihrer ganz gehobelten Fläche die einzelnen Theile

der Maschine geschraubt.

Der Dampfcylinder hatte 432 Millimeter Durchmesser und seine Kolben 0.761 Meter Hub. Er arbeitete mit vier Atmosphären Ueberdruck und machte 70 Doppelhube in der Minute, was einer Kolbengeschwindigkeit von 1.78 Meter per Secunde entspricht.

Der Cylinder hatte ein gesondertes Dampshemd, welches durch ein eigenes Rohr mit anderem Damps, als welcher zur Arbeit kam, geheizt wurde und war noch überdles mit Holz verschalt. Die Steuerung geschah durch eine ganz gewöhnlichen Meyer Steuerung mit hinterem Drehrade, der Schieberkasten war angegossen und die Ein und Ausströmrohre mündeten auf dessen obere Fläche.

Die Pratzen beiderseits des Cylinders waren fast so lang als er selbst und nur um so viel kürzer, als es zum vollständigen Fertigdrehen der Kreisslanschennothwendig war. Sie schlossen mit je vier gleichvertheilten Schrauben an das Bett und musten ohne Einlagkeile oder Nasen durch die Reibung allein halten,

welche die Schraubenspannung weckte.

Die Kolbenstange setzte sich im Kolben conisch ab. Sie ging beiderseits durch je eine normale Stopsbüchse in den ausgeschraubten Cylinderdeckeln und während sie vorne bei 51 Millimeter Durchmesser den Arbeitsdruck ins Gestänge übertrug, hing an ihrer rückwärtigen dünneren Seite die doppelt wirkende Lustpumpe direct. Letztere hatte bei gleichem Hub mit dem Dampskolben einen Durchmesser von 140 Millimeter, was 1/9 5 des Dampscylinders Volumen entspricht, und lag in den rechteckigen Condensatorkasten eingegossen, welcher wieder mit gleichlangen Seitenpratzen und je füns Bolzen aus dem durchlausenden Bette geschraubt stand. Seine Entsernung vom Cylinder war so groß, daß das Aus ziehen des Dampskolbens bequem möglich war, und dass irgend ein Stangentheil wohl in die Stopsbüchsen aber nicht in die gegenüber liegenden Räume trat.

Der Dampsdruck wurde durch ein Schieberventil geregelt, welches in einem am Cylinderrücken aufgeschraubten Guskörper lag. In diesen mündete

oben das 88 Millimeter weite Dampfzuleitrohr, und von seiner Seite zog ein kurzes Rohrknie mit eingesetzter Regulatordrossel an die Schieberkasten Wand.

Der Dampfrohr Querschnitt entsprach $^{1}_{,23}$ der Cylindersläche nach Abzug der Kolbenstange und war für die Kolbengeschwindigkeit von 178 Meter zu eng, indem die Constante C der Formel $\frac{f_{1}}{f}=C$ v hiebei nur $^{1}_{,41}$, beträgt. Das Ausströmrohr zum Condensator hatte aber bei 127 Millimeter Durchmesser die doppelte Fläche.

Die Grundplatte bestand eigentlich aus zwei nebeneinander gelagerten und mit zwei End- und zwei Mittentraversen zusammengegossenen Balken. Auf den zwei mittleren Traversen oder Stegen ruhten zwei Paare ausgeschraubter gusseiserner Geradführungsschienen, welche so nahe aneinand kamen, dass die (centrisch belasteten) Führungsbacken an den Kreuzkopf schlossen, der wieder seiner seits das innere Schubstangenende in seiner Gabel aufnahm.

Eine ziemlich schwer gehaltene schmiedeiserne Kurbel mit einer auch au der Vorderseite über die Armfläche vorstehenden Nabe (was nicht schön, aber gut ist) leitete die Arbeit in die 140 Millimeter dicke Welle, welche ein schweres Schwungrad von 3 Meter Durchmesser bei 300 und 190 Millimeter Kranzquerschnitt und neben demselben die Haupt-Riemenscheibe trug.

Das Kurbellager besass dreitheilige Schalen, deren eine am Boden lag, während die beiden Seitenschalen nach oben den Zapsen umschlossen. Das Lagergerüste war auf den Bettbalken mit sechs Schrauben geschraubt und letztere mit zwei je halbversenkten Einlagkeilen quer durch die Fussplatte hindurch entlastet. Das Lager hatte einen wohl verschnittenen, aber nicht übergreisenden Deckel, welchen jederseits zwei Stockschrauben an flanschensförmigen Ansätzen der ziemlich dünnen rippenverstreisten Seitenwände niederhielten. Jede Lagerseite enthielt vier Stellschrauben mit Gegenmuttern, deren Druck die Seitenschalen ohne Einlagplatte tras.

Die runden nur wenig und lang hin verlaufend geflachten Excenterstangen hingen mit Flanschen an den bronzenen Excenterringen. Die Schieberstangen fanden mit stark verdickten Kopstheilen in langen ausgebohrten Büchsen je eine Führung, welche aber ziemlich sern von der Wand des Schieberkastens kam, indem der Schwungkugel-Regulator dort zwischen beiden eingeschaltet stand.

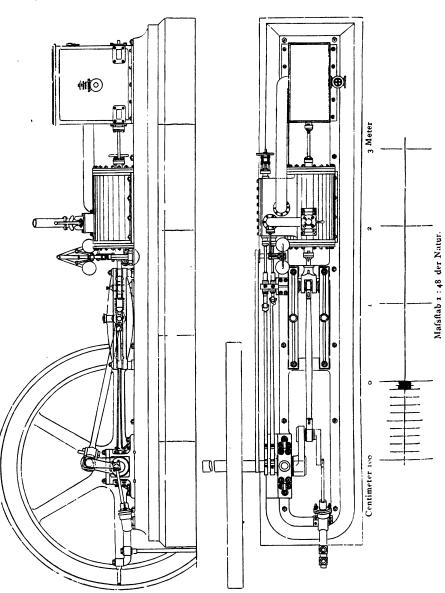
Dieser (Watt'sche) Regulator spielte regelmässig mit dem Schwungrade, mit dem er riemengetrieben gleiche Tourenzahl einhielt. Die Drosselklappen-Welle trug einen Arm, dessen stelle ohne Zwischengestänge um die Manchette lag.

Eine Gegenkurbel trieb noch den Taucherkolben einer Speisepumpe, welche nach auswärts lag und, obwohl sehr zugänglich und praktisch angeordnet, doch einen unschönen Eindruck hervorbrachte.

Die Normalfüllung betrug o 1, war aber von $\frac{1}{15}$ bis $\frac{2}{3}$ möglich. Indicatordiogramme konnten von der Ausstellungsmaschine nicht genommen werden.

Das Gewicht dieser "25pferdigen" Maschine betrug ungefähr 9450 Kilogramme ohne Condensator; letzterer hatte 2050, so dass dieser Motor complet 11.500 Kilogramme wog, was 6.4 oder 7.8 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinder-Querschnitt gibt.

Die Zapfendrücke und Abnützarbeiten derselben habe ich oben nicht eingestellt, denn ich bin der Masse, deren Selbstausnahme verwehrt war, nicht völlig sicher. Nach den Angaben der Fabrik rechnen sich die Drücke auf die Führung mit 3. auf den Kreuzkopf-Zapsen mit 116, den Kurbelzapsen 76 und im Lager auf 24 Atmosphären. Die specifischen Abnützarbeiten auf letztern würden 1.3 und 0.60 Kilogramm-Meter betragen, was sämmtlich ganz ungewöhnlich hohe Beanspruchungen wären.



Die Reading Iron Works Lim. stellten ferner eine kleine circa sopserdige Dampsmaschine aus, deren Grundplatte mit langansteigenden Seitenwänden in den Cylinderdeckel überging. Der Cylinder seibst, von 250 Millimeter Bohrung und 66 Millimeter Hub, ragte srei über die Platte hinaus und seine

Meyer-Steuerung toll $\frac{1}{3}$ normal aber auch $\frac{1}{7}$ bis $\frac{2}{3}$ Füllung zulassen. Da hiefür Dampf von $3\frac{1}{3}$ Atmosphären Ueberdruck als normal bezeichnet wird und keine Condensation vorkommt, so ist die untere Füllungsgrenze wohl nur eine irrthümliche Angabe.

Der angegoffene Schieberkasten trug einen einwärtsspringenden Flansch für den Deckel, was ein wohl etwas kostspieligeres, aber doch schönes und der Sucht nach möglichst wenig Linien Rechnung tragendes Detail ist.

Das Kurbellager war an die Grundplatte gegossen und deren Schalen mit

Seitenschrauben gestellt.

Die Geradführung fand nur unten mit ebenem Fuss und beigeschraubten Linealen statt; der Schubstangen-Kopf zeigte die Marinesorm. Der Kolben hat 100 Mal in der Minute oder 2·2 Meter per Secunde zu lausen und der doppelwandig gegossene Cylinder lag mit einem Dampshemd umkleidet.

Der Watt'sche Regulator war von einer Riemenschnur und Bronce-Kegelradpaar angetrieben und wirkte auf die Drossel; seine Gewichte waren aber von

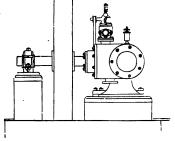
einer Gufshaube umgeben.

Nach der gleichen Form gebaut waren noch einige kleinere Maschinen von 4 und 2 Pferdestärken, welche 156 und 120 Millimeter Bohrung und einen Hub von 254 und 203 Millimeter besassen. Ihre Arbeit soll mit 140 und 180 Umdrehungen per Minute ersolgen, was je 12 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde entspricht.

Tangye Brothers in Birmingham.

Bei den Maschinen von Tangye Brothers in Birmingham bildet die Grundplatte mit dem Kurbellager-Block, den Führungen und dem vorderen Cylinderdeckel sammt Stopsbüchse ein einziges Gusstück. Dadurch sinkt die Zahl der Einzelbestandtheile und deren Verbindungsstellen und wird eine Stärke in die Construction gebracht, welche selbst sür höhere als hier verwandte Kolbengeschwindigkeiten passen würde.

Der Cylinder mit dem angegossenen Schieberkasten ragt, nur mit der verschnittenen Vorderslansche getragen, hinten frei hinaus. Diess erlaubt bekanntlich dem Cylinder ein



freies Strecken unter dem Wärmeeinflus und die Erhaltung der sich sonst krümmenden geometrischen Längsachse der ganzen Maschine, ist aber des Gewichtes halber doch nur auf kleinere Construction beschränkt.

Die Schieberkasten-Wände schließen sich allseitig tangirend an den Cylinder, oben sitzt das Dampfregulator-Ventil direct (ohne Hals) aufgeschraubt und für den seitlichen Schieberkasten-Deckel sind nach einwärts stehende Flanschen verwendet. Eine kleine Zahl streng benöthigter Linien kommt derart zum Spiel, was einen ernsten und beruhigenden Eindruck hervorbringt.

Die Grundplatte formt ein Mittelding zwischen unten liegenden Bettrahmen und seitlichen Bajonnetbalken und ist eine Verschmelzung beider. Dadurch werden beider Vortheile erreicht, aber auch deren Gewichtssumme gebraucht, was erst bei höherer Kolbengeschwindigkeit verlangt wird und auf diese hinweist.

Die Ausstellungsmaschine hatte nun einen Cylinder von 228 Millimeter Bohrung und einen Kolben mit 0.457 Meter Hub. Dessen Geschwindigkeit war aber mäsig und betrug bei den normalen 90 Kurbelumläusen in der Minute 1.37 Meter per Secunde.

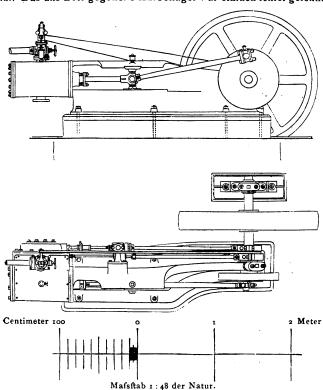
Das Einströmrohr hatte 45 Millimeter lichten Durchmesser und bot mit dem eine Fläche von 1/25 des Cylinders, was nach der Formel $\frac{f_1}{f} = C v$ die Constante C = 1/34 gibt und noch ausreichend sein dürste. Das Ausströmrohr besals bei 63 Millimeter Durchmesser den doppelten Querschnitt der Einströmung. Die Dampswege am Cylinder und die Durchlasspalten des Vertheilschiebers (24 Millimeter breit und 150 lang) hielten reichlich den Querschnitt des Ausströmrohres oder 1/12 der Cylinderstäche, wodurch gute Dampseröffnungen ausstreten, aber große Schieber entstehen.

Das Grundbett war mit 4 Fundamentschrauben jederseits, also 8 Schrauben im Ganzen auf breiter Bass niedergehalten. Die angegossenen Führungen waren slach und nahmen den centrisch belasteten oben und unten nachstellbaren Corliss-Kreuzkopf zwischen sich. Der Zapsen sas ziemlich schmal in den dünnen Wänden des Kreuzkopses eingeschliffen und sein freies Mittelstück war mit dem Kurbelzapsen gleich groß.

Für die Schubstange war innen ein geschlossener, ausen beim Kurbelzapsen ein offener Marine-Schubstangenkops verwendet. Letzterer zeigte nur zu plötzlich ausspringende Flanschen-Ausschmiedungen für die Ausnahme der Schrauben, um tadellos zu sein.



Eine wenig balancirte Kurbelscheibe mit nach Aussen vorspringender Nabe nahm den Treibzapfen von 67.5 Millimeter Durchmesser und 105 Millimeter Länge aus. Das ans Bett gegossene Kurbellager war einfach schief geschnitten und



hielt ziemlich lang vorspringende Lagerschalen, deren Stärke die Schmalheit des Lagerblockens ausgleichen konnten.

Hinter dem Lager schlossen sich die zwei Excenter für die Steuerung direct an. Zwischen ihnen sass die Riemenscheibe für den Regulator und hinterihnen folgte ein 660 Kilogramme schweres gedrehtes Schwungrad von 15 Millimeter Durchmesser und 180 Millimeter Breite, welches gleich für die Aufnahme des Transmissionsriemens diente.

Die Welle war durchwegs cylindrisch, mass 100 Millimeter Durchmesser und lag nahe hinter dem Schwungrad noch in einem zweiten Stehlager, welches schwerer als das Kurbellager zu sein schien.

Besondere Beachtung werth sind die Steuerung und der Regulator dieser Maschine.

Die Dampfvertheilung geschah mit einer Mayer Steuerung. Die Schieberstange lag näher der Cylinderachse als das Excenter, indem sie vor der Stopsbüchse in einem Auge geführt war, hinter welchem die Excenterstange außen angriff. Die Expansionsexcenterstange ging aber centrisch durch eine Stellvorrichtung zu ihren Platten. Das Vertheilexcenter stand unter 15 und das Expansionsexcenter unter 55 Grad Voreilung, und ersteres hatte 30 und letzteres 42 Millimeter Excentricität.

Die Canalbreite im Schiebergesichte mass 24 Millimeter und da der Schieber 6 Millimeter äussere Deckung besas, so öffnete er eben vollständig die Canäle. Nun waren aber diese, wie schon oben erwähnt ist, für die Einströmung unnöthig breit, daher die Wirkung der Einströmkanten einem langen Offenlassen des verlangten Querschnittes gleichkam.

Die innere Deckung war Null, daher keine merkbare Compression angewendet

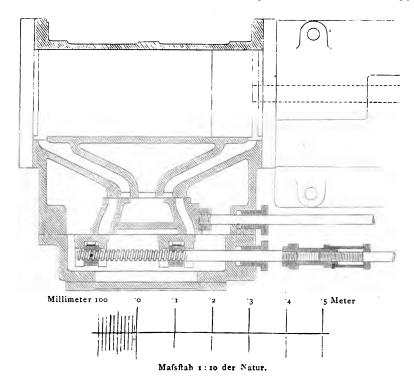
erschien, aber die Ausströmung gleichfalls gut vor sich gehen musste.

Die Deckplatten des Expansionsschiebers hingen verstellbar, wie es das System verlaugt, an ihrer Stange Diese war jedoch im Dampfraum nur mit einem einzigen durchlaufenden flacher. Schraubengewinde versehen, welches die broncenen Einlagemuttern beider Platten anfaiste. Die Mutter der einen (der äußeren) Platte war dabei drehbar eingelegt und mit einem Durchsteck Stiften fest mit der Stange verbunden. Die andere (vordere) Mutter war aber nicht drehbar, dafür wurde sie aber von den Gewinden weitergeschoben und ihre Platte der andern nähergerückt oder entfernter gestellt, wenn man die Stange aussen umdrehte.

Um aber die symmetrische Lage der beiden Platten gegen das Schiebermittel zu wahren, war, die Stange außerhalb der Stopfbüchse unterbrochen und mit einem übergeschraubten langen Schraubenrohr wieder verbunden. Hinten den Schiebern zugekehrt sass die Stange mit Gegenmutter fest im Rohr, welches also gleichsam mit ihr ein einziges Stück bildete. Die vordere Hälfte der Stange griff aber lebendig in die Gewinde und zog das Rohr fammt Plattenstange und Platten gegen auswärts oder schob es weiter in den Schieberkasten hinein, je nachdem die Drehung erfolgte. Die Gewinde des Rohres waren nun verkehrt gegen jene der Platteneinlagen geschnitten, und da ihre Ganghöhe nur halb so grofs als die der letzteren war, so wurde das Deckplatten-System, welches ohne dieses Aussenrohr unsymmetrisch gestellt worden wäre, doch symmetrisch erhalten



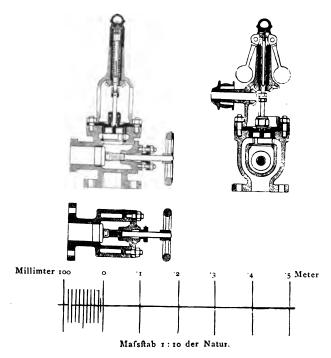
Durch diesen Vorgang, welcher an und für sich keine weitere Complication birgt, wird aber die Construction der Einlagmuttern und die Montirung wefent lich gegen die gebräuchliche Art mit linkem und rechtem Gewinde im Schieberkasten vereinfacht, und darum schien sie mir der längeren Erörteiung werth.



Tangye's Modelle sind so eingerichtet, dass sie mit oder ohne diese Expansionssteuerung ausgesührt werden können, oder dass letztere nachträglich hinzukommen kann. Der normale Schieberkasten endet nämlich im ersteren Falle ober dem Vertheilschieber mit dem Deckel, statt welchem sür den zweiten Fall ein Gehäuse ausgeschraubt wird, das vorne mit einer Stopsbüchse versehen, die Expansionsplatten umschließt. Diess kann einen kleineren Deckel oder auch den früheren wieder erhalten, salls die Expansionszugabe erit später ersolgt. Dass dann ein anderer Schieber der Durchlassspalten wegen, das zweite Excenter und die vordere Stellvorrichtung mit Index hinzukommen, ist selbstverständlich.

Der Regulator dieser Maschine ist auf das Anlass-Ventilgehäuse gesetzt und hebt oder senkt ein gesenstertes Rohr, durch welches (und die Hohlwand des Ventilgehäuses) die Einströmung stattsindet. Von Außen zeichnet er sich durch seine kleinen Dimensionen aus, welche durch die sast völlige Entlassung des allseitig gleichmässig von Damps umgebenen Rohres und durch die directe Anordnung zulässig sind, wobei der Regulator nur die Stoptbüchtenreibung einer ganz dünnen Stange zu überwinden hat.

Es ist ein einsacher offener Pendelregulator, die Kugeln bilden mit ihren Stangen und je einem Diuckdaumen im Innern des Ständers ein einziges Schmied stück. Diese Daumen suchen die Centralstange niederzudfücken und dadurch die Einströmung zu verengen, wobei sich aber die Spannung einer gewundenen Stahldrath Feder entgegenstemmt, welche im ausgebohrten Ständer untergebracht und durch eine an dessen Kopf angebrachte Schraube gestellt ist. Durch



verschiedene Spannung der Federkann der Regulator sürverschiedene Geschwindigkeiten justirt werden, indem höhere Belastung der Kugeln deren schnelleren Gang bedingt.

Die in das Gehäuse tretende Stange sür das regulirende Rohr besitzt einen Querschnitt, der eben zur Balancirung der Gewichte durch den normalen Dampsdruck hinreicht.

Diese Regulatoren sollen so energisch die Geschwindigkeit der Maschine gleichmäsig erhalten, dass selbst das Abwersen des Hauptriemens keine für das Auge merkbare Beschleunigung verursachen kann, wie mir der Besitzer eines solchen Regulators selbst versicherte.

Sie werden sabriksmässig angesertigt und kosten einzeln zwischen 5 und 13 Livers, wenn die Dampsrohr Durchmesser zwischen 20 und 65 Millimeter messen.

Tangye's Maschinen sind schön in ihrer Form und vollendet in ihrer Art. Die wenigen, streng die Construction kennzeichnenden Linien, welche relativ große Flächen begrenzen, gaben der Ausstellungsmaschine eine Ruhe, die man sonst an den übrigen Dampsmaschinen oftmals vermisste. Das Geschlossen und doch überall reichlich Bemessen verbürgen aber ein gutes Arbeiten selbst bei sorcirtem Betriebe.

Die Ausstellungsmaschine, deren Dimensionen oben angegeben sind, wurde als nominell 8pserdig bezeichnet; bei 3½ Atmosphären Ueberdruck im Kessel und der normalen Geschwindigkeit soll sie aber 194 indicirte Pferdekräste liesern. Der Kohlenverbrauch soll bei 3 Atmosphären 216 Kilogramm per Stunde betragen und dabei 182 Liter Wasser benöthigt werden. Sie kostet loco Birmingham 90 Ptd.

Sterling sammt Speisepumpe, welche am Vertheilexcenter unterhalb der Schieberstange hängt und an die Hinterwand des Bettes geschraubt ist. Für die veränderliche Expansionszugabe erhöht sich der Preis um weitere 12 Psund Sterlinge.

In Oesterreich besorgt die Maschinensabrik Stanek und Reska in Prag die Ausstellung dieser Maschinen und würde sich dort der Preis dieses nominell Spserdigen Motors auf fl. 1270 oder fl. 1426 stellen, je nachdem die Expansion beizugeben ist oder nicht.

Charles Powis & Comp. in London.

Eine Maschine schlecht und recht, wie solche für den Alltagsmarkt gebaut werden, brachten Charles Powis & Comp., Millwall Pier in London.

Es war eine liegende Zwillingsmaschine ohne Condensation, deren Schwung-

rad-Welle sich vor jedem Cylinder abkröpfte und also in vier Lagern lag.

Zwischen Kurbelkröpfung und Aussenlager waren je zwei Steuerexcenter gekeilt, deren Winkel nicht verstellbar waren und auch rückwärts keine variable Expansion zuließen. Die ausgeschraubten Schieberkästen lagen an den Außenseiten des Cylinders und jeder hatte seinen gesonderten Zuströmschieber (nicht Ventil) und eigenen Watt'schen Drosselregulator. Zum Antrieb der letzteren ragte die Kurbelwelle je über die Außenlager hinaus und trug je eine kleine Riemenscheibe am freien Ende.

Zu beiden Seiten des Schwungrades sassen ferner zwei gesonderte Excenter zum Antriebe zweier Speisepumpen, welche seitlich innen und schief an die Grund-

platten geschraubt waren.

Das fonst normale, oben geschlossen, aber ganz gehobelte Bett hatte je vier gusseiserne Führungslineale ausgeschraubt und ebensolche einsach schief-

geschnittene Lager.

Das zweitheilige Schwungrad war außen gedreht und diente als Riemenscheibe zur Krastabgabe, aber die rohe Innenseite lief stark unrund. Im Ganzen bot die Maschine einen Anblick als ob sie vor zwei Decennien gebaut worden wäre. Wie sich das Zuström-Dampsrohr plötzlich mit rechten Winkeln ohne die mindeste Abrundung gabelte, waren auch alle anderen Formen hart und der Mangel der variablen Expansion bei einer großen Antriebsmaschine spricht mehr als manches Wort

Was fo an Construction fehlte, konnte durch einen Uebersluss glänzendster Bronce nicht gutgemacht werden. Die Excenterringe, Stopsbüchsen, Regulator, Manchetten, Speispumpen-Plunger, Schmierdeckel etc. zeigten alle große gelbe Spiegelslächen, welche sich lebhast vom graulichen Anstrich abhoben.

In Zeichnung brachte die Fabrik noch eine Dampsmaschine, bei welcher Cylinder, Grundplatte, Führungen und Lager ein einziges Gusstück bilden und welche mit balancirter Kurbelscheibe, stellbarem Kreuzkopf und allen andern modernen Bestandtheilen in bester Formgebung versehen scheint. Merkwürdiger Weise erinnert sie sehr an die Tangye'sche Construction und selbst der Regulator kann diese Erinnerung nicht zerstören, welcher höchstens darinnen von jenem abweicht, dass er aus den Deckel des Dampsventiles geschraubt erscheint.

Dabei reiten aber die engen Ständerfüsse des Regulators über dem Griffrade am Ende der verticalen Ventilspindel und lassen zu dessen Angriff sast keinen Raum. Der Regulator greift dann auf eine untere Drossel, indem er das Ventil-

gehäuse noch mit Hebel und Zugstange umfasst.

D. New & Comp. in Nottingham.

D. New & Comp. in Nottingham stellten eine liegende eincylindrige Maschine ohne Condensation in die Maschinenhalle, deren im Allgemeinen



veraltete Formen und wuchtige Detaile nichts weniger als einen guten Eindruck machten.



Auf einem untenliegenden rippenförmigen Bett lag der unverkleidete Dampfcylinder, dessen ungeheuerer Kreuzkops in einer aufgeschraubten tunnelartigen Führung ging. Das obere Lineal war dabei mit einer mittleren Oberrippe zwischen den nach aufwärts stehenden Flanschen zweier gesensterten rohrförmigen Seitenwände gehalten, welche wieder sür sich auf das Bett ge-

schraubt lagen.

Vorne griff die Schubstange eine gekröpfte Kurbelwelle an, deren beide knapp an den Schenkeln stehende Lager an das Bett gegossen, mit viertheilen Schalen und je zwei Seiten- und einem Oberkeil versehen waren. Das Schwungrad kam dann aussen auf die Welle, welche hinter dem Rade noch ein drittes Lager sand.

Der Porter'sche Regulator stand auf der freien Aussenseite und wurde mit einer unter dem Bett quer durchlausenden Welle angetrieben, welche ihre eigene Bewegung von der Schwungrad Seite ersuhr.

Die Steuerung geschah mit getrennten Schiebern und ihr Kasten ragte weit über die Cylinderenden hinaus. Die Bewegung des Vertheilschiebers besorgte ein Excenter am freien Wellenende, dessen Voreilwinkel Null zu sein schien.

Ein zweites Excenter, oder vielmehr ein excentrischer Zapsen an der Welle, dessen Voreilwinkel ungesähr 45 Grad betrug, griff noch eine um ihren Fuss schwingende Coulisse in deren halber Länge an, von deren Gleitbacken eine zweite und am Regulator hängende Schieberstange die Bewegung empfing.

So war wohl die Expansion von der Regulatorstellung, aber nach einem schlechten Princip abhängig gemacht, indem bei geringer Füllung die Voreilung und die Canalöffnung am todten Punkte und beim Hubbeginne kleiner bleibt, als bei steigender Füllung Gerade aber für kleinere Füllung soll das

lineare Voreilen groß sein, weil der Cylinder mehr erkaltet als bei langwährendem vollen Druck.

Der Kolben soll aus Stahl und der Kreuzkopf aus Schmiedeisen gewesen sein. Die Maschine mag übermässige Stärke besitzen, aber ihre unschönen Formen und ein hässlicher Anstrich ließ sie in dieser Hinsicht fast einzig dastehen.

D. New stellte noch zwei kleine stehende Dampsmaschinen hin, welche, für gleiche Esseche bestimmt, nach zwei weit entsernten Modellen gebaut waren.

Bei beiden lag wohl die Welle mit dem frei getragenen Schwungrad oben,

womit aber die ganze Aehnlichkeit erschöpft ist.

Bei der Maschine A stand der Cylinder zwischen den Wänden eines Gussständers und trieb mit in der Mitte der angegossenen Lager gekröpster Welle ein einseitig ausgestecktes Rad. Bei der Maschine B trug eine dicke blankgedrehte Säule die große mit einem Kreisslansch angeschraubte obere Lagerplatte für die cylindrische Welle, welche mit einer gusseisernen Stirnkurbel endete.

Bei der ersten Maschine übertrug sich die Krast centrisch zwischen dem Ständer, dessen Form an einen Dampsnammer erinnerte, welcher statt der Chabotte einen Dampscylinder enthält, — bei der zweiten Maschine stand der Cylinder excentrisch außen. Bei A boten sich dem Kreuzkopse, welcher die Schubstange mitten hielt, breite Führungen dar, während bei B ein einsaches Auge genügen musste, und die benöthigte Gabelstange unten zwei stellbare Köpse Lesas.

Bei A wirkte der kegelradbetriebene Regulator auf ein Glockenventil, bei B, wo ihn ein Schraubenräder-Paar mitnahm, auf eine Droffel ein. Der erstere hatte keine Parallelogrammstangen sondern obere Druckdaumen für eine directe

Centralstange, der zweite übertrug aber sein Spiel mit Parallelogrammstangen und Manchette auf einen Hebel.

Die Maschine A hatte im Ganzen brave und meist runde Arbeit, eine moderne Eisensoung und grauen Anstrich; die Maschine B aber zeigte eine unsaubere und theils riffige Schmiedarbeit, und ihre veralteten Stein-Architektursormen waren grasgrün überstrichen oder auch an ganz unnöthigen Stellen blank. Die ersteren Maschinen kommen dabei um circa 10 Percent billiger als jene der zweiten Art.

Clayton & Shuttleworth in Lincoln.

Clayton & Shuttleworth in Lincoln stellten eine der schönsten Maschinen heutigen Normales aus. Es war dies eine liegende Maschine mit unten durchziehender Grundplatte und angegossenen Lagern für die symmetrisch gekröpste Kurbelachse.

Der Dampscylinder war mit angegossenem Schieberkasten und mit einem Dampshemd versehen und auf das Bett geschraubt. Der vordere Cylinder, sowie der Schieberkasten Deckel schlossen an einwärts gerichtete Flanschen der betreffenden Oessnungen, was den Anschein der Einsachheit erhöht.

Der Cylinder hatte 330 Millimeter Bohrung und sein Kolben 0.457 Meter Hub. Der normale Gang verlangt 85 Umdrehungen pr. Minute oder 1.3 Meter Kolbengeschwindigkeit pr. Secunde. Die Arbeit sindet ohne Condensation statt. und bei 4 Atmosphären Ueberdruck im Kessel soll die Maschine 16 Pferdestärken nominell leisten.

Das Einströmrohr misst 76 und das Ausströmrohr 102 Millimeter inneren Durchmesser, was das Querschnittsverhältnis der Einströmung zur Kolbensläche auf 1/18 stellt, während die Ausströmung 1.8 mal so groß ist.

Die Dampswege sind 254 bei 19 Millimeter weit, also um 7 Percent der

Fläche nach größer als das Dampfrohr.

In die Formel für die Beurtheilung der Canalweiten gesetzt, wird die Con-

stante $C = \frac{1}{25}$, ein reichliches Mass.

Die vordere Stopfbüchse für die Kolbenstange (von 50 Millimeter Durchmesser) enthält beiderseits die Backen für den Anschluss der vier Geradführungslineale, welche vorne ein zweites Mal mit einem Gussrahmen-Stück getragen werden.

Der Gang der Maschine beansprucht hier für gewöhnliche Fälle die oberen Flächen der Führungsbacken. Diese sind daher mit je einem durch einen nachzuschlagenden und mit Stellschraube zu fixirenden Längskeil armirt, während die Fussfläche ohneweiters am Lineale läust. Die Backen, welche 200 Millimeter lang und 63 breit sind, werden durch den Kreuzkopszapsen centrisch belastet, und übten auf die Führungsslächen 20 Atmosphären Druck.

Die runde Schubstange hat sowohl hinten als vorne einen kurz gehaltenen

offenen Kopf mit Bügel, Keil und Hinterzange.

Die symmetrisch zwischen den Lagern gekröpste Kurbelachse war aus dem Ganzen geschmiedet und ausgearbeitet. Der Kurbelachs-Zapsen bekam 102 Millimeter Durchmesser und 110 Millimeter Länge, während die Kurbellager-Zapsen mit der Welle cylindrisch gingen und wie diese 102 Millimeter Dicke besasen. Die beiden Lager boten je 165 Millimeter Auslaglänge. Die Schalendrücke am Kurbel- und an den Lagerzapsen betrugen dabei 30 und 10 Atmosphären und die specifischen Abnützarbeiten 0.65 und 0.22 Kilogramm Meter.

Die Lagerschalen waren dreitheilig mit einer Verticalfuge mitten oben und einem Horizontalstoß unten wenig über dem tiessten Punkt. Die Seitenschalen mit hinterlegten Stahlplatten waren von jeder Seite mit einem einzelnen im die Lagerwange geschraubten Bolzen stellbar und die Fussplatte ruhte auf einem Längskeil, der gleichfalls mit einer Schraube nachzuziehen war. Die Lager hatten übergreifende oben eben und blank gearbeitete Deckel und standen angegossen am Grundbett.

Dieses war oben geschlossen und zeigte eine ebene gehobelte Fläche mit Ausnahme einer zusammensührenden Oelrinne, welche unter den Stopsbüchsen begann, die Führungen untersing und unter der Schubstange in die Kurbelgrube mündete. Auch die Lager erhoben sich gleichsam aus einer Vertiefung, welche unter der Kurbelwelle quer in die Platte gedrückt erschien.

Die Welle war aussen ein drittes Mal gestützt und trug in der Nähe dieses Lagers das ungetheilt gegossene Riemen-Schwungrad von 2:45 Meter Durchmessen. Der Kranz von 200 Millimeter Breite und 115 radialer Stärke stand mit der Nabe durch 6 schneidige Arme in Verbindung.

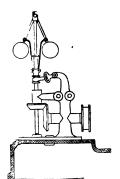
Jenseits des anderen Kurbellagers sass ein Excenter für die seitlich schief ans Bett geschraubte Speisepumpe, deren Taucherkolben 76 Millimeter Durchmesser und ebensoviel Hub besass. Deren 34 Millimeter weites Speiserohr (Querschnitt genau 1/3 des Kolbens) schloss sich an das zusammengegossene bronzene Drei Ventilgehäuse (mit zwei unmittelbar ausennader folgenden Druckventilen) an.

Die Steuerung geschah mit zwei Schiebern und zwei Excentern. Das Vertheilexcenter mit 35.5 Millimeter Hub stand sest auf der Welle und trug eine Platte mit Kreisschlitz, in welcher das Expansionsexcenter von 52.2 Millimeter Hub mit einer Klemmschraube unter verschiedenen Voreilwinkeln sestzuhalten war. Die Aenderung der Füllung ist daher nur während des Stillstandes der Maschine möglich.

Oben am Schieberkasten stand ein Gehäuse für das anmündende Dampfrohr. Dieses Gehäuse hatte zwei nach abwärts führende Oeffnungen. Die eine führte den Arbeitsdampf in den Schieberkasten und war selbst mit einem Schieber zu reguliren, der auf seinem Rücken eine vom kleinen Griffrad-Getriebe gesaste Zahnstange trug.

Die andere Oeffnung begann oberhalb dieser Hauptverbindung und ging zum Dampsmantel des Cylinders. Sie war mit einem Spindelventil verschiossen und gehörte unter Anderem auch dazu, das Condensationswasser, welches sich nach jedem Stillstande im Dampsrohre ansammelt durch den Cylindermantel abzulassen und so dessen Wärme zum Anheizen der Maschine zu benützen.

Die Ausströmung war ans Bett gedichtet und führte zur Mitte der rückwärtigen Schmalseite desselben, wo sich das Ausströmrohr anschloss.



Ein riemengetriebener einfacher Watt'scher Regulator wirkte auf eine Drossel direct mit jener Welle ein, auf welcher der Manchettenhebel sass. Dieser war eigentlich frei auf die Drossel-Klappenwelle ausgeschoben, und nahm eine kleine vorgekeilte Quadrantscheibe mit einer Klemmschraube in deren Schlitze mit. Dadurch war die Drossel leicht von Hand stellbar oder ganz auszurücken. Der Regulatorständer enthielt gleich runde Augen zur Führung der zwei Schieberstangen eingegossen und zeichnete sich überhaupt durch seine einfache und allseitig benützte Form aus.

Diese Maschine reihte sich durch ihre ruhige Eleganz an die schönsten Maschinen der Ausstellung an. Das Spiel des hellen und des matten Glanzes der bearbeiteten Eisentheile war durch eine reichliche goldgelbe Bronze der Lagerborten, Excenterringe, Stopsbüchsen etc. belebt

und hob sich von dem roth incarnirten lichten Grau, welches in tadellosem Anstriche die unbearbeiteten Flächen bedeckte. Die Tiese des vorderen Cylinder und des Schieberkasten-Deckels, sowie die Rohrmündungen waren mit

Bronzeplatten verschalt oder bedeckt, und wenn so auch ungewöhnlich viel Metall vorkam, so gewann man doch nicht den Eindruck des Gesuchten, sondern nur des sorgfältigst Vollendeten.

Das Gewicht der Maschine betrug 3400 Kilogramm ohne Rad, 4.0 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderbohrung; das Schwungrad wog 1700 Kilogramm. Der Preis beträgt 257 Pfund Sterling loco Lincoln.

Marshall Sons & Comp. in Gainsborough.

Die Firma Marshall Sons & Comp. Lim. in Gainsborough stellte eine kleine Maschine aus, deren Construction eine wohl seit Jahren bewährte sein dürste, auf deren vorliegende Aussührung aber viele Sorgsalt verwendet erschien.

Auf einem oben ganz gehobelten Bettbalken lag der mit Dampfhemd versehene Cylinder von 273 Millimeter Durchmesser aufgeschraubt. Der Kolben ist bestimmt 0.335 Meter Hub 110 Mal in der Minute zu durchlausen, was einer Kolbengeschwindigkeit von 1.3 Meter per Secunde entspricht.

Das Einströmrohr besals bei 57 Millimeter Durchmesser 1/28, das Ausströmrohr mit 69 Millimeter 1/16 der Cylindersläche, während die Dampscanäle (18 Millbei 176) einen zwischen beiden stehenden Querschnitt boten. Die zur Beurthei-

lung der Canalweiten dienende Constante der Formel $\frac{f_1}{f} = Cv$ findet sich daraus mit $C = \frac{1}{80}$ in eben richtiger Größe.

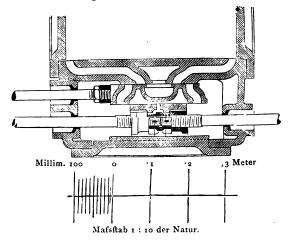
Von der Stopsbüchse des aufgeschraubten vorderen Cylinderdeckels gingen vier enggestellte eiserne Geradsührungslineale aus, welche zwei etwas excentrisch belastete Gleitbacken und eine normale Schubstange zwischen sich nahmen. Letztere griff aussen auf eine gekröpst abgebogene Kurbelwelle, welche in richtiger Weise blos in zwei Lagern ruhte, deren eines unmittelbar an der

Kurbel, das andere aber derart entfernt davon auf der einseitig verbreiterten Bettplatte stand, dass die Querbasis der Lager 70 Centimeter betrug. Beide Lager hatten Druckschrauben für die Seitenschalen, und das eine auf der Schwungrad-Seite noch einen Fusskeil für das Heben der Grundschale. Unter letzterer waren beide Lagerkörper gesenstert und die durchgehende Platte mit einer Lagerschraube nebst den zwei Aussenschrauben nochmals niedergehalten.



Das Schwungrad kam nun fliegend mit etwas unnöthigem Zwischenraum auserhalb des von der Kurbel entsernteren Lagers und der abgedrehte Ring diente für die Aufnahme des Riemens. Auf dem Stummel der Kurbelseite sas ein Excenter für den Antrieb einer seitlich schief ans Bett geschraubten Speisepumpe.

Eine Meyer'sche Steuerung besorgte die Dampsvertheilung im angegossenen Schieberkasten. Auf der Hinterseite desselben trat die Expan-



tionsthange in normaler Weise wieder aus um mit einem sestgehaltenen Griffrad mit Index gestellt zu werden. Innen war die Stange zwischen den Rechts und Linksschrauben getrennt und mit Schraubenmuff und zwei Keilen wieder gekup; elt, was das Montiren erleichtert.

Der Schieberkasten besass wie die Mehrzahl englischer Dampsmaschinen einspringende Deckelslanschen und seine Seitenwände schlossen allseitig tangirend an den Cylinder, um weniger Linien zu geben Weil aber mit dem der Schieberkasten zu lang wird, so werden die Stopsbuchsen in den Dampsraum versenkt, was nicht gerade gut ist, indem die Packungen leichter verbrennen oder doch mehr Oel consumiren.

Ein riemengetriebener Wattscher Regulator wirkte direct mit der Manchettenwelle auf die Drossel im Einstromrohr. Die Ausstromung war auf's Bett gedichtet und sand aus einem auf der Speisepumpen Seite angegossenen seitlichen Ausbaue desselben durch ein Kupferrohr statt, welches im Innern einer dort auf geschraubten Gus-siule nach auswärts sührte. In den ringsormigen Zwischenraum mundete unten das Druckrohr der Pumpe ein und das vorgewarmte Wasser zog von oben zum Kessel.

Wie schon erwähnt, war die geschlossene Bettplatte oben gehobelt. In ihrer Fläche sanden sich aber symmetrisch begrenzte Vertiesungen, weiche, unter den Stopsbüchsen beginnend und zwischen den Führungen sortgesetzt, vorne — wie die Excenter — in die Kurbelgrube mündeten und zum Zusammensühren der abtropsenden Schmiere dienten.

Der Cylinder foll aus bestem, kalt erblasenem Eisen und der Kolben aus Bronce gewesen sein. Die stählernen Kolben und Schieberstangen und die dicken Bronceschalen der Lager, sowie ein exactes Aeussere bezeigten die verwendete Sorgfalt. Abträglich der Schonheit und satt abstossend wirkte nur der Anstrich, dessen grelles Jagergrau mit schweselgelben Linien berändert war.

Robey & Comp in Lincoln

Die allerglanzeniste Maschine der ganzen Ausstellung wurde von dieser Firma Lincoln gebracht. Ich weiss nicht mehr, ob die Schwungrad-Arme eine Ausnahme machten, sonst erschien aber keine einzige sichtbare Fläche anders als blank polirt.

Im Allgemeinen war es eine liegende Construction mit unterer Bettplatte un i aufgeschraubtem doppelwan ligen Gylinder, vier Geradführungs-Linealen zwei Führungsbacken, in deren vordere Längsdrittel sich der Kreuzkopf-Zapfen stützte, gekröpfter Kurbelwelle, angeschraubten dreitheiligen Lagern mit seitlichen Stellschrauben und Bodenkeil, einem Bronce-Excenter mit vertsellbaren Winkeln und einem Watt sichen Regulator auf Dampsdrotfelung wirkend.

Die Speisepumpe war seitlich ans Bett gehalten, und wie hier in erster Richtung ser Glanz und dann erst die Gute angestrebt wurde zeigten unter Anderem ieren Beseitigungsschrauben, deren Muttern auf der unzugängigen inneren Bettseite falsen, wihrend außen die Köpse in die Lappen versenkt waren und die Spiegesstläche ierselben nicht storten. Für den Fall einer benötnigten Reparatur dieser Pumpe nurs dabei aber die ganze Maschine von ihrer Steinunterlage weggehöben wer sen, um die Muttern lösen zu konnen.

Aller lings foll diefer Art der Ausfahrung die Auerkennung gezollt werden, daß die die Verfügung über ausgezeichnete Arbeitskrufte kundigibt. Nicht nur die mit Matchinen bearbeiteten Ebenen, fondern auch alle gebogenen Flächen und deren Uebergünge und Durchdrüngungen waren mit wunderburer Reinheit hergeftellt, und trotz der dafür empfinalichen Spiegelung zeigte sich nirgend auch nur der geringste Verthofs. Die Matchine wurde vom Vicekonig von Egypten angekauft.

Ruston Proctor & Comp. in Lincoln.

Die von diefer Firma ausgestellte Dampsmaschine war eine im Allgemeinen liegende Normalconstruction in glänzender Aussührung.

Die unten durchgehende Bettplatte war selbst an den Seitenwänden gehobelt, während auf die obere Fläche noch ausserdem eine sorgfältige Schabung verschwendet war. Der mit Dampshemd verschene Cylinder trug einen Schieberkasten angegossen, der eine Meyer-Steuerung (ohne Index) enthielt. Das Vertheilexcenter war verstellbar, um den Gang nach vor- und rückwärts zu gestatten, und der Schieberkasten sass etwas tieser als die Cylindermitte, wodurch das Condensationswasser vom abziehenden Dampse mitgenommen wird.

Die Führung zwischen den Aussenlinealen geschah mit zwei nicht nach stellbaren aber mit Bronce-Einlagen versehenen Gleitbacken. Der vordere Schubstangen-Kopf erschien etwas zu lang, als ob er Platz auch für einen vorderen Gegenkeil (Bügelzange) lassen sollte, welcher jedoch an der Ausstellungsmaschine nicht zur Verwendung kam.

Die gebogene Kurbelachse lag in drei Lagern, deren zwei auf das Maschinenbett ausgeschraubt waren. Das Kurbellager nahm drei Schalen aus, deren untere mit einem durchlausenden Keil zu heben war, während das Aussenlager aus zwei vertical geschnittenen, aber sich gegenseitig übergreisenden Schalen bestand, deren äussere allein mit einem Keil nachstellbar war.

Der Regulatorantrieb geschah von der Welle aus ins Langsame mit dem beiläufigen Verhältnis von 3:2. Der Regulator selbst hatte gekreuzte Arme, wurde durch eine auf die Manchette gestützte Belastungsseder niedergedrückt und wirkte auf die Drosselklappe oder einen Drosselschieber im Einströmrohr.

Die ganze Construction war einfach aber forgfältig ausgeführt und erinnerte an eine auf feste Platte gebrachte Locomobilmaschine.

Drotherhood & Hardingham.

Die Dreicylinder Maschine dieser Firma bildete einen der bemerkenswertheiten Gegenstände der ganzen Ausstellung.

Drei unter gleichen Winkeln einander zugeneigte und in Einem gegossene Dampfoylinder enthielten je einen breiten rohrsörmigen Kolben, den zwei Einlagringe dichteten. Den gemeinsamen Durchschnittspunkt der drei Cylinder achsen und senkrecht auf deren Ebene tras aber noch die Achse einer Schwungrad-Welle, welche in jenem gemeinsamen Dampfraum, in den alle drei Cylinder offen mündeten, eine Kurbelscheibe mit einem langen Kurbelzapsen trug. Von diesem reichten drei gleichlange broncene Taucherstangen in je einen der Kolben, an deren Böden sie mit Augen- und Stahlbolzen angehangen waren. Vorne beim Kurbelzapsen griff jede Stange centrisch ihrer Längsachse an, was bei den äußersten Stangen ein weit gegabeltes Endstück verlangte.

Diese Stangenenden bildeten nur einfache Augen ohne Ausbüchsung und ohne jede Nachstellvorrichtung.

Der hochgespannte Dampf strömte nun frei und constant in jenen Innenraum, welcher die Kurbel und ihre Stangen aufnahm; er drückte also stetig und gleichmäsig auf alle drei Kolben und suchte denjenigen zur Bewegung zu bringen, auf dessen Hinterseite ein geringerer Druck als sein eigener traf.

Nun stellte eine Steuerung die Verbindung des Hinterraumes jedes Kolben mit dem gemeinsamen Innen Dampfraum dann her, wenn der Kolben dem Zwange der Kurbelbewegung folgen und gegen einwärts kommen musste, ließ aber von dort den Dampf ins Freie entströmen, wenn die Bewegungsumkehr platzgriff.

Im ersten Falle wird die Kurbel ihren Kolben mit einem geringen Widerftand (wegen Druckdepression und Umfangsreibung) ziehend mitnehmen, während

Digitized by Google

im zweiten Falle der ganze Ueberdruck vom Kolben auf die Kurbel durch die Verbindungsstange überkommt. Diese Stangen stehen daher unter einem dauernden Zug und der Mangel jedes Druckwechfels macht deren Gang weich und hält den ganzen Mechanismus von Stößen auch dann noch frei, wenn sich selbst die

Gelenkflächen durch starke Abnützung erweitern.

Diese gelungene Anordnung macht die Maschine für schnellen Gang bessergeeignet als irgend eine andere mit hin und hergehender Construction. Allerdings finden fich hier dieselben von Ueberdruck und bewegter Masse abhängigen "Grenzen der Kolbengeschwindigkeit" in genau so theoretisch festem Zusammenhang wie anderwärts; aber da die zu bewegenden, das ist zu beschleunigenden Massen in minimaler Größe hier auftreten, wo Geradführung, Kolbenstange und Kreuzkopf entfallen, so rückt die Geschwindigkeitsgrenze schon rechnungsmäsig höher und die praktische Grenze kann sich ihr mehr nähern als sonst, wo die wechselnde Kraftrichtung beim kleinsten todten Spielraum im Gestänge der Geschwindigkeit durch Vibrationen und Stosse eine vorzeitige Grenze zieht

Allerdings war in den Ausstellungsmaschinen die Geschwindigkeit noch mässig und überschritt nur wenig 1.5 Meter per Secunde, was aber gar nicht sehr zu verwundern ist, wenn man bedenkt, dass diese Maschinen auf sehr kurzem Hub (kleiner als die Durchmesser) und für einen Maximal-Dampfdruck von 23/8 Atmosphären gebaut waren: Die ausgestellte Maschine soll dabei 35 indicirte Pferdestärken leisten, hatte 230 Millimeter Bohrung, 203 Millimeter Hub und machte 225 Umdrehungen per Minute normal. Eine kleine Maschine, welche den Schaber eines Economisers trieb, arbeitete aber mit 600 und versuchsweise auch mit 1000 Touren per Minute. Bei hoher Spanung und längerem Hub kann dieses System Geschwindigkeit zulassen, an welche man heute noch gar nicht denkt.

Ein weiterer Vortheil dieser Maschine ist der Entfall der todten Punkteund der relativ gleichförmige Gang. Sie kann von jedem Punkte angehen, weil stets mindestens ein Kolben am Hube steht, und das Schwungrad bleibt klein nicht nur der schnellen Drehung halber, sondern auch wegen der gleichmässig

wirkenden Kraft.

Diess alles macht die Maschine leicht und billig im Anschaffungspreise. Die indicirt 35pferdige Ausstellungsmaschine kommt auf 125 Pfund Sterling und eine Maschine von 124 Pferden auf 275 Pfund Sterling, was Preise sind, welche bis heute fremd waren und diesem System sofort die allgemeine Verwendung

bahnen müssten, wenn nicht andere schwere Nachtheile an ihm hingen.

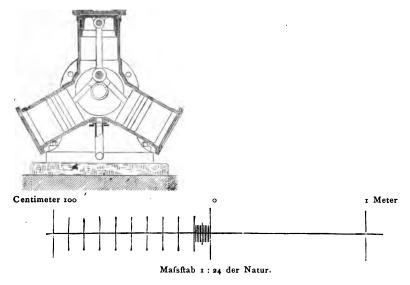
Einer der gröfsten Nachtheile dürfte das rasche Auslaufen der Cylinder und die baldige Abnützung der Kolben sein, welche keine andere Führung als ihre eigene Breite besitzen. Die Zugstangen sind kurz und erhielten nur die 21/2. bis 3fache Kurbellänge für sich und da sie stets gezogen sind, so wechselt ihr Geradführungs-Druck von einer zur andern Seite. Bei der geringsten Ausnützung wippt dann der Kolben bei jedem Hub und beschleunigt seinen Verderb. Dabei werden Dampfverluste eintreten, welche bei den 11/2 im Mittel arbeitenden Kolben weitaus pedeutender find als in einer normalen Maschine.

Bei halbwegs schlechtem Wasser wird die Stein- und Schlammablagerung auch die Zapfen schädigen, welche sämmtlich vom frischen, wenn auch geölten Dampf umgeben arbeiten, und nicht wie fonst überwacht und gereinigt werden

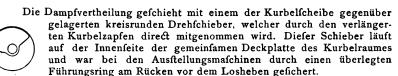
können.

Vorläufig wenigstens entbehrt die Maschine der variablen Expansion und besitzt schädliche Räume von mehr als drei- und vielleicht vierfacher Größe als fich fonst ergeben. Diese werden dabei aber noch so vielmal öfter gefüllt und ihr Dampf geht so vielmal öfter verloren.

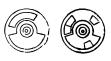
Wie sich nun all diese Verhältnisse thatsächlich stellen, wie sich Cylinder und Kolben, der lange weitaussen angegriffene Kurbelzapfen und die (gleich zu besprechende) rotirende Steuerscheibe hält, welcher Dampf- und Kohlenver-



brauch per Arbeitseinheit von der Maschine verlangt wird und ob nicht andere hier unberücksichtigte Factoren auftreten, muss wohl die Ersahrung lehren. Den weitgehendsten Versuche scheint mir aber dieses System wohl werth und wegen seines geringen Preises schon heute überall dort verwendbar, wo eine periodische Benützung seibst eine dampsverschwendende Maschine vortheilhast zulässt, und die Mehrkosten des kurzen Betriebes durch die Interessen des dauernd ersparten Anlagecapitals gedeckt werden.



Auf der Arbeitsseite enthielt er zwei Aushöhlungen, deren erstere (die



kürzere) durch einen radialen Canal mit einer centralen cylindrischen Vertiefung am Schieberrücken, also dem Dampfraume in dauernder Verbindung stand, während die zweite (die längere Aushöhlung) mit einem Ringcanal stets an das radiale Ausströmrohr schloss, welches von der Mitte der Deckplatte aussen hinwegführte.

An der Innenseite dieser Deckplatte mündeten nun die drei Dampswege zu den Hinterseiten der Kolben, und der darüber hinweggleitende Schieber setzte diese mit dem Innenraum oder der Atmosphäre in Verbindung. Dabei öffnet stets dieselbe Kante der Dampshöhlung des Schiebers den Eintritt und die zweite derselben schließet ihn wieder in gleich genauer Symmetrie. Durch das Vorrücken dieser Kante, also durch ein Einlagstück in den Schieber, kann mit dem ein vorzeitiger Dampsabschlus und eine fixe Expansionswirkung gewonnen werden, wie bei einer anderen Maschine.

 $\mathsf{Digitized}\,\mathsf{by}\,Google$

Zum Zwecke der selbstthätigen Regulirung war ein Regulator verwendet, der auf die einfachste Art gleich an der Aussenverlängerung der Schieberachse sass. Er beherrschte mit einer dünnen Centralstange eine kleine Kolbenplatte. welche in der centralen Einströmung am Schieberrücken spielte und so durch Drosselung des Dampsweges die Spannung des jeweiligen Aussendampses regelte.

Diese Regulirung geht selbst für einen schnellen Gang völlig an, indem sie nur den Entlastungsdruck vermindert, aber die Spannung des eigentlichen Arbeitsdampses nicht berührt. Der rotirende Schieber passt prächtig hieher, weil der Entsall seiner sonst hin- und hergehenden Massen die Ruhe des Ganges erhöht.

Die Cylinder besassen bei 228 Millimeter Bohrung eine Fläche von 408 Quadratcentimeter und die Canalquerschnitte am Schiebergesicht 21 Quadratcentimeter, $\frac{1}{19}$ davon. Nach der Formel $\frac{f_1}{I} = Cv$ gibt sich die massgebende

Constante $C = \frac{1}{29}$, ein bei der Kolbengeschwindigkeit von v = 1.5 Meter völlig ausreichendes Verhältnifs. Das Ausströmrohr besas bei 57 Millimeter lichter Weite $\frac{1}{16}$ des Cylinderquerschnittes, was wohl etwas knapp ist.

Der Kurbelzapfen hatte 50 Millimeter Durchmesser und jeder der drei Stangenköpfe 56 Millimeter Auslaglänge. Die Welle der Kurbelscheibe war 90 Millimeter dick und ging nach einer langen Führung in den eigentlichen Lagerstuhl der Maschine mit einer Stopsbüchse nach aussen, wo eine kleine, etwas schwerere Riemenscheibe den Triebriemen aufnahm.

Die Maschine braucht keinen Umsteuerungsmechanismus, wenn sie auf volle Füllung gestellt ist, sondern sie läuft im Sinne des ersten Anstosses sort.

Die ganze Anordnung entwickelt eine im Vergleiche zu den Dimensionen und dem Gewichte der Maschine nie dagewesene Krast und die hohe Umdrehungszahl erlaubt ihre directe Kupplung mit rotirenden Pumpen- und Gebläsencentrisugen- Cirkelsägen oder Schraubenpropellern. Und nachdem die kleinen Dimensionen der wenig zahlreichen Bestandtheile nach höchst einsach in der Herstellung sind und durchaus nur runde Arbeit verlangen, und auch das Vorkommen eines Anstandes während des Betriebes kaum abzusehen ist, so vereinigen sich alle Bedingungen, um die Maschine zu einem der billigsten und einsachsten Motoren zu machen, welche je ersonnen und gebaut wurden.

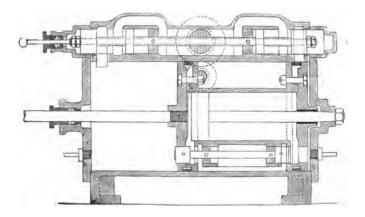
Thatfächlich stand eine Maschine auf der Wand einer rotirenden Schraubenpumpe und griff direct deren Welle an.

Whitley Partners in Leeds.

Hauptsächlich für den directen Antrieb der Stosspumpen, welche bisher mit Vollfüllung arbeiten mussten, aber auch für die Arbeit an einer Kurbelwelle empsehlen Whitley Partners in Leeds die Field & Cotton's patentirte Compound-Maschine. Das einzig Charakteristische dabei ist die neue Lösung des Woolfschen Expansionsprincipes, und das einzig Gute dieser Lösung das Uebertragen der Gesammtarbeit durch eine einzige Treib-Kolbenstange.

Hier sind die Wände des kleinen Cylinders in den Körper des Niederdruck-Kolbens eingegossen und gehen mit diesem hin und her. Der kleine oder Hochdruck-Kolben hängt unbeweglich an einer hinten verschraubten Stange und der frische Damps drückt also den Hochdruck-Cylinder dieser sesten ge entlang. Dessen Endstanschen sind radial verbreitert, mit Dichtungsringen versehen und bilden den großen Kolben, dessen kolbenstange derart die Drucksumme des frischen und des expandirten Dampses empfängt.

Die Steuerung ist verhältnismäsig einfach und geschieht mit Kolbenschiebern, welche entweder durch Anstösse oder mit Excentern bewegt werden, je nachdem die Maschine directe Pumpen oder eine Radwelle treibt.



Das Einströmrohr mündet genau in der halben Länge des Anssencylinders und wird nie von den beiden Enddichtungsringen des großen Kolbens übergriffen, so dass der ringsörmige Zwischenraum, welcher in dem großen Kolben rund um den kleinen Cylinder verbleibt, stets mit srischem Kesseldampf gefüllt ist.

Der kleine Cylinder besitzt nun an beiden Einströmspalten und diese werden abwechselnd dem Dampfring oder dem Raum des großen Cylinders zu durch zwei sonst normale Kolbenschieber geössnet, wodurch der Dampf erst an der innern und dann an der äusern Seite desselben Kolbendeckels wirkt.

Die Ausströmung aus dem großen Cylinder erfolgt gleichfalls durch eine Kolbensteuerung. Von letzterer ist nur noch zu bemerken, das bei den Maschinen durch Anschlagumsteuerung ausser den eigentlichen Steuerkolben auf die betreffenden Stangen noch Gegenkolben gezogen lind, welche zur Führung und als Dampskissen dienen.

Im letzteren Falle erlauben die nach Außen reichenden Verlängerungen der Stangen deren Bewegung von Hand, wenn ein Einrosten oder sonstiges Verlegen der Steuerkolben Platz gegriffen hätte.

Diese Maschine war nicht in arbeitender Größe ausgestellt, sondern nur durch Zeichnungen bekannt gegeben. Ansangs soll wohl ein Modell derselben vorhanden gewesen sein, welches ich jedoch nicht antras und was Nichts verschlägt, da der Zusammenhang der Theile auch ohne dasselbe klar ist und die Fragen, ob die unzugängigen Innendichtungen wirklich dichten und nicht gehäuste Leckstellen umschließen, doch nur durch und nach der thatsächlichen Arbeit zu entscheiden sind.

Insbesondere scheint der Umstand, dass die Dichtung des Hochdruck-Dampses an dem großen Umstang des Niederdruck-Cylinders und zweimal vorkommt und auch die Steuerkolben den Hochdruck vom Condensator abzuschließen haben, eine derart genaue Arbeit zu verlangen, wie sie in der Regel nicht vorkommt, wo dann ganz bedeutende Verluste eintreten müssen.

Jedenfalls ist aber die Construction und besonders für die directe Stosspumpe höchst beachtenswerth, denn dort mus doch einmal mit der Einsührung eines Expansionssystemes begonnen werden, dessen einsachste bis nun bekannte Lösung hier vorlag. Aber selbst für Transmissionsbetrieb kann sie manchen Vortheil bieten und ist höchst beachtenswerth zu heisen. Kaum gibt es eine Wools'sche Maschine, welche eine so geringe Zahl von Bestandtheilen enthält.

I t to Trees in Diewich

De Colomie va 2 2 2 3 Tiones a lignam michaele foi fach nomes Lignamicaniones an

in the same of an investment of himmeralies anamong grades, as the arms was the finite and him in the fraction largest their arms as the design their arms are the design their arms.

Lenia waen men die beden Lager der gewinden Kurieweile fired

al las dialement primi

Conden und Lager vorten nur furch wer [Elen vernunten, velche verteilers genau in der Höbe der Laugsaume unsangen und einesamels die genee Condensange int e.f. und moteratiens breite Laugenmyfffe der Lager mit je frommunen falsen und dergefahr die Louisse vollag neutrich überrangen.

Bet der Ausbelung mainine wir vommel i Piertesmiten hare ber Synder 215 Williamer Bouring mit der Kilben 2252 Neuer Hin. Sie war behannt mit kanolynaren Tenertrick mit 222 Touren oder 23 Meier Kolbengelogenotyper 28 Aberten, wiede Gelorwingigken mit der nie grüßten Anzeile tieber Frus unverkötert beibenaten erligenn.

Dek mit une nurm das fenie centraline kannerstehen ermiglicht fein wechen seine Beging drieuze erfährt, mit die fie gerading instrugenen. I rate thermalige State teilun mit merangen Strenkungen nehr in list. die tiefer bijert ger Mahrine hatten die Elfen ungehier fra Willimeter Hide und 220 W. meter kanersechenig.

De lager when e mir nut enem auf fer Antendere befahlichen Vertescher de lager mit einem guerniech mit Wickelmier gegenschafter der die sterften. Zwichen lager mit lymoter figne find aber nicht eine bechausige Bestwant-Francke ein, weichte gefeitiert war mit die gubeikerren bestähltungs weise in einer au die Lichmin remainfindig er merzien Weile burde. Diese Lichese im offen hanen au die Storfficknichen Anglieb und aufmen ben Kreizer oph mit das die muchtließende kungegnehe Sitzeldungen Eine auf, weines aus zu dahl vielies werleiben aber find zinn michtlie der war.

Die betenarme der Kurbellerspfung hiehen in über Verlängerung keilförmige guberbeite balunggewichte datum fest, das fich um die Arme kalbreifers ein auf anterier bet erlen formegren, webene als Kuntenen durch die Gusgewichte und und gegen und außen mit gemeinfamen Unterlagsfreifen und
karten borranbeimuntern angezogen waren.

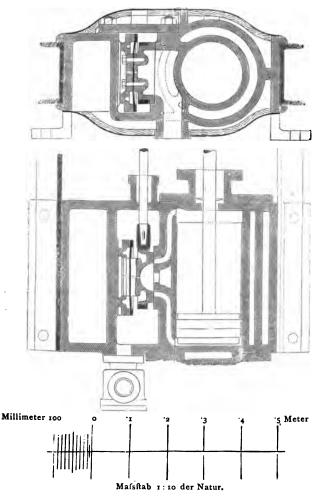
Auserialle des Lagers auf der Sin eberkiften Seite fiels die fliegende betweinigkeite der Diese auch auf fürem abgedreiten Kranz der Riemen und im Rimm zur Marie fim einem Kegnlator auf, welcher auf das beigeflechte Excenter 4 self erwantete.

Le eter laneurarm der des schnellen Ganges kalber kleinen Schwangscheibe war durch eine einzegoffene Trag- und eine vorgeschrandte Ringplatte bis auf einen Kre unschnung ernse is um die Welle völlig geschloffen.

Leura e elen Assicianti reichte ein kurzes Reitr ins Lanere. Dieses Rohr was weh. Weite die Weite, aber mit großem Spielraum, geschoben und irug ausen das Excenter und innen radial der Excentricität gegenüberstehend einen Arm, der in einem Arge nabe des Scheibenumfangs mit einem anzegosienen Endauglen dienvas eingesteicht war.

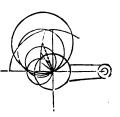
la der "weiten" Lage fiel die Richtung dieses Armes mit der Kurbelrichtung zu'nmmen so aus der Voreilwinkel des Excenters oo Grad betrug.

Um den sernen Drehpunkt im Armende kann um das Excenter verstellt werden wordusch der von ihm geführte Schieber bei weiter ansgeschlagenem Arm die Bewegung gleichsam von einer großeren Excentricität, aber mit kleiner gewordenem Voreilwinkel erhält, wodurch ein rascheres, weites und langer andauernstes Uestiem des Canales erfolgt.



Diese Lage mit weit ausgeschiagenem Arm wird nun für das Angehen der Maschine eingestellt, und der Regulator hat denselben nach einwarts zu drehen,

und bei der Normalgeschwindigkeit in einer mittleren Arbeitslage zu erhalten, von welcher ein Abweichen nach außen bei verzögerter und nach innen bei beschleunigter Bewegung eintreten. In letzterem Falle nähert sich die Excentricität der toden Lage. Dabei werden die Dampscanäle wie von einem kleiner werdenden Excenter mit (bis 90 Grad) steigendem Voreilwinkel überherrscht. Das lineare Voreilen wächst, aber die Canäle öffnen sich nicht mehr völlig und schließen sich langsam.



Da also dem Dampse bei geringer Geschwindigkeit weite und bei großer Geschwindigkeit enge und gedrosselte Wege geboten werden, so scheint diese Steuerung für hohe Kolbengeschwindigkeiten, für die sie ja angewendet ist, gerade nicht als Ideal, wirkt aber immerhin ähnlich wie eine Stephenson'sche Coulisse.

Durch das weite oder geringe Einstellen des Excenterarmes vor dem Beginne der Regulatoreinwirkung ist die Normalsfüllung für die Normalarbeit zu regeln, und durch das Stellen nach der einen oder der andern Seite der todten Lage hin die Umdrehungsrichtung zu ändern. Beides wird aber nur beim Stillstand der Maschine möglich.

Die Arbeitsstellung des Excenters besorgt nun ein Centrisugalregulator eigenthümlicher Construction, welcher sich in der Schwungscheibe mit untergebracht vorsindet. Zwei sast radial nach einwärts gekehrte Gewichte, deren Drehpunkte nahe dem Scheibenumsange liegen, nehmen an der Drehung Theil und suchen in deren Folge nach auswärts zu schlagen. Hievon werden sie aber durch je eine Spiralseder abgehalten, welche sie nach einwärts zu drehen strebt.

Für jede Geschwindigkeit wird sich also eine bestimmte Stellung ergeben, in der das Moment der Federspannung dem der Flugkraft der Gewichte eben das Gleichgewicht hält, und auf diese Art ein statischer Regulator geschaffen sein, welcher sich durch eine mögli he Regulirung der Federspannung auf verschiedene Normalgeschwindigkeit einstellen lässt.

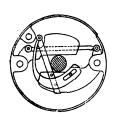
Die beiden Gewichte stehen durch eine Kuppelstange derart in Verbindung, dass sich allställige Un leichhelten der Spannun en etc. ausgleichen.

Von der Lage dieser Gewichte hängt aber nun die Lage des Excenters ab, indem diese seinen Hebelarm seschalten, wenn sie im Gleichgewicht stehen

und mitnehmen, wenn sie in Bewegung kommen.

Dieses Halten und Mitnehmen findet nicht direct. sondern mit einer starken Uebersetzung ins Langsame statt, um das Excenter trotz Ring- und Schieberreibung energisch zu regieren, und geschieht (nach Hartuell & Guthrie's Patent) mit einer an das eine Gewicht angeschraubten kreisgekrümmten Flachschiene, deren Krümmungs-Mittelpunkt bei mittlerer Stellung im Drehpunkte ihres Gewichtesliegt, und welche durch eine Führung im Excenterhebel hindurchgeht.

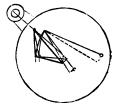
Ist nun diese Schiene nicht etwa so gestellt, dass thatsächlich ihr Krümmungs Mittelpunkt mit dem Drehpunkte des sie tragenden Gewichtes zusammensällt, wobei sie durch die Führung im Excenterarm taub hindurchgleiten würde — sondern ist sie excentrisch zum Gewichts-Drehpunkt fixirt, so muss sie beim Auseinandergehen dieser Gewichte ihren Aussengleitbacken, und weil dieser vom Excenterarm gehalten wird, auch diesen um den Ausschlag ihrer eigenen Excentricität mitnehmen, indem sie dabei eben selbst als Theil eines Fixirexcenters wirkt.



Das Excentrischstellen dieser ans Regulatorgewicht besestigten Führungsschiene geschieht auf solgende Art: An das Gewicht ist ein wegstehender sester Arm geschraubt, an dessen Außentheile das eine Ende der Schiene drehbar sitzt. Das andere Ende derselben ist verlängert

und enthält einen Schlitz, durch welchen eine ins Gewicht geschreubte Stellschraube hindurchgeht, und so die Schiene durch Klemmung hält.

Steht die Stellschraube genau in der halben Schlitzlänge, so steht die Führungsschiene centrisch zum Gewichts Drehpunkt und es fällt die Excentricität des Steuerexcenters in die verlängerte Kurbelrichtung, wobei Alles die todte Lage einnimmt. Dreht



man aber bei gelüfteter Stellschraube die Führungsschiene um ihren oberen Endzapsen nach einwärts, so hebt sich das Steuerexcenter und die Maschine läust links, während beim Auswärtsstellen der Rechtslauf

eintritt.

Beim Auseinandergehen der Gewichte gleitet dann die Schiene in der Führung des Excenterarmes und da immer höher gelegene, d. i. Punkte der Schiene zur Führung kommen, welche von ihrem Endzapfen minder weit abgebracht wurden, so nähert sich mit dem das Excenter seiner früheren todten Lage, die Wege werden kleiner und die geringere Füllung mässigt den sonst beschleunigten Gang

Die Maschine war leider nicht in Gang, denn sonst hätte gerade sie manchen Ausschluss über den Einsluss der Canal-Querschnitte auf das Erhalten des vollen Druckes im Cylinder geben können.

Die mittlere freie Cylinderfläche rechnet sich nämlich nach Abschlag der halben Kolbenstangenfläche auf 210 Quadratcentimeter. Das Einströmrohr hatte 38 und die Ausströmung 51 Millimeter Durchmesser oder $\frac{1}{10}$ und $\frac{1}{10.5}$ der freien Kolbensläche, was sür den oben erwähnten schnellen Gang der Maschine von 2·3. Meter pr. Secunde bedeutend zu eng erscheint. Die Einströmung des Dampses muss dabei nämlich im Mittel mit 44 Meter Geschwindigkeit pr. Secunde ersolgen (Einströmconstante $C=\frac{1}{14}$), was in Mitanbetracht dessen, dass die Vertheilung durch einen einzigen Schieber und mehrsach abgebogene Canäle ersolgt, nur stark gedrosselt stattsinden dürste.

Die vom Schieber in den Cylinder führenden Wege waren wohl weiter, indem sie bei 16 Millimeter Breite 114 Höhe oder ½,17 der Kolben als freie Fläche boten. Diese kam aber zur der Ausströmung zu Gute. indem der Schieber die Findersmann zuch zu generalen.

die Einströmung nicht ganz öffnet.

Trotz dieser kleinst gehaltenen Canäle wird der einsache Schieber groß, und um denselben mindestens theilweise zu entlasten, ist ein Schieber (Patent Davis & Holt in Leeds) angewendet.

Davis & Holt in Leeds.

Davis & Holt in Leeds stellten das Modell eines entlasteten Schiebers aus, welcher auf seinem Rücken eine düne Stahlblech-Platte aufgeschraubt enthält, deren Rand wieder mit einem Guseisen-Kranz armirt, an der geschlissenen Innenseite des Schieberkasten-Deckels ansangs durch die Federung und dann durch den Druck angepresst dichtet. Der Flächenunterschied zwischen dem oberen Dichtungskranz und der Projection des Schiebers dient dazu, letzteren genügend auf sein Gesicht zu drücken, während er dennoch von circa den drei Viertheilen des sonstigen Druckes entlastet ist.

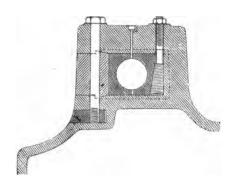
Ein kleines Modell mit Druckpumpe und Manometer am glasversehenen Schieberkasten sollte diese, wie es heist, ost angewendete Construction demonstriren. Dieselbe wurde, wie erwähnt, bei den Maschinen von E. R. & F. Turner (siehe Seite 53) verwendet.

John & Henry Gwinne in London.

Zum Betriebe ihrer Centrifugalpumpen (besonders für die Wasserbeschaffung der Oberstächen-Condensatoren der Seeschiffe) baut diese Firma schon seit Jahren schnellgehende Dampsmaschinen, deren Kurbel die Flügelrad Weile mit der verlangten Umdrehungszahl direct antreibt. Diese Maschinen solgen ganz der gewöhnlichen liegenden Anordnung, und sind auf einer hohen und ziemlich massigen Grundplatte gemeinsam mit dem Pumpenkörper besesstigt. Hier erübrigt nur die Besprechung ihrer Detailsormen und Größenverhältnisse, so weit es die reine Dampsmaschine betrifft.

Der Dampfcylinder ist auf einer Stuse des Grundkörpers aufgeschraubt, welche um circa den Cylinder Halbmesser tieser steht als die Geradsührung.

Letztere findet mit einer einzigen unteren am Kreuzkopf-Auge angeschmiedeten Fussplatte statt, welche in einer schwach keilförmigen ins Bett gehobelten Rinne ohne jede Nachstellvorrichtung läust. Gegen das Losheben des Kreuzkopses bei Leerlauf oder Dampscompression sind schmiedeiserne Seitenlineale nebengeschraubt. Der Kreuzkops sammt Führung bildet mit der Kolbenstange ein einziges Schmiedstück.



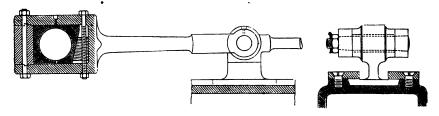
Die gekröpfte Kurbelwelle liegt in zwei seitlichen, völlig symmetrischen Lagern, welche rahmenförmig und mit der Grundplatte in Einem gegoffen find. Die Schalen stehen durch eine verticale Fuge in zwei Theile getrennt und vor der äusseren kommt ein verticaler Deckel, um das Lager zu schließen. Dieser ist aber nicht aufgeschraubt, sondern zwischen zwei Nasen an den verlängerten, liegenden Wangen des Lagers eingeschoben, so dass er längshin ununterbrochen aufliegt. Die fast würfelförmige Form dieses Deckels versteift ihn zu einem starren Stück und die Einschubleisten

halten ihn auf breiter Fläche und wie verwachsen mit dem Ständer. Vor dem Ausgerütteltwerden schützt ihn ein senkrecht hindurchgehender Bolzen mit versenkter Schraubenmutter.

Die äussere Lagerschale liegt unmittelbar an dem Deckel, die innere Lagerschale ist aber mit einer breiten hinterlegten Keilplatte nachstellbar, welche von dem Gewinde einer gewöhnlichen Schraube getragen wird.

Die Schubstange hat hinten einen kurzen gegabelten Kopf, der das Kreuzkopf-Auge umfast. Dieses ist lang, mit einem auswechselbaren Rohr aus gehärtetem Stahl ausgebüchst. weil in ihm die Bewegung stattfindet, aber keine Nachstellvorrichtung dort vorhanden ist.

Der Kreuzkopf-Zapfen ist in die Schubstangen Gabei conisch eingerieben, entbehrt auf der dicken Seite des unnöthigen Kopfes und ist andererseits durch eine Splintschraube vor dem Losewerden geschützt.



Die Schubstange scheint kurz im Vergleiche zur Kurbel, indem sie nur deren viersache Länge besitzt. Der vordere Kops ist ähnlich dem Kurbellager

construirt, da ihn eine quer eingeschobene Deckplatte mit Durchsteck-Schraube vorne schließt, und eine hinterlegte Keilplatte stellt.

Die Kurbelachse treibt einerseits in ihrer Verlängerung das Flügelrad der Pumpe mit einer eingeschaltenen Kuppelscheibe, und trägt noch auf der äußeren Seite der Maschine ein schweres Schwungrad.

Dessen Kranz war an den Ausstellungsmaschinen in der Kurbelrichtung auf 1/6 des Umfanges hohl gegossen und balancirte derart die hin- und hergehenden Massen des Gestänges. Sechs schmiedeiserne Rundstangen-Arme verbanden die Nabe mit dem Kranze, der, so weit als das Messer zukam, blank gedreht war.

Die Innenseite der Nabe bildete gleich das Excenter für die Steuerung, an

dessen Broncering die Stange flanschenförmig angeschraubt erschien.

liefs.

Der kleine Kreuzkopf an der Schieberstange war mit dieser aus Einem und nach der gleichen Form wie das Kolbenstangen-Ende hergestellt. Die Excenterstange umfaste ihn unsymmetrisch, um etwas kürzere Dampscanäle zu geben, und die kleine Führungsplatte lief auf einem unter der Schieberstopsbüchse angeschraubten und vorragenden Trag- und Führungssupport.

Das Ausströmrohr fand sich ins Bett eingegossen und der Cylinder dichtete auf dessen ihm zugekehrte Mündung. Die Einströmung fand oben im angegossenen Schieberkasten statt, dessen relative Grösse (Länge gleich Cylinderlänge, Höhemehr als Cylinderdurchmesser) auf den angewandten, großen Schieber schließen

Solcher Maschinen waren zwei ausgestellt. Bei beiden glich der Kolbenhub dem Durchmesser und ihre Größen und relativen Verhältnisse etc. habe ich wie solgt gemessen:

torgt bemenen.	
r. Maschine	2. Maschine
Kolbendurchmesser. = Hub 165	280 Millimeter
Umdrehungen 400	200 per Minute
Kolbengeschwindigkeit v = 2.20	1.53 per Meter
Durchmesser des Einströmrohres . 51	70 Millimeter
" Ausströmrohres . 76	g ₂
Finder Arche	83 ,
$\frac{\text{Einftrö fläche}}{\text{Cylinderfläche}} \qquad \frac{f_1}{f} = \cdot \frac{1}{11}$	1/16
Cylinderfläche f	10
Ausströmfläche	
Ausftrömfläche Einftrömfläche	1'4
Configure aus $\int_{-1}^{1} = C \cdot v \qquad C = \frac{1}{4}$	1/24
Conftante aus $f_1 = C. v C = . \frac{1}{34}$ Dampfüberdruck	•••
Dampfüberdruck 4	4 Atmosph.
Durchmeffer Lange	Durchmesser Länge
Kreuzkopf-Zapfen 32 76	38 II4 Millimeter
Flächendruck 36	• • 57 Atmosph.
Kurbelzapfen 57 64	64 75 Millimeter
Flächendruck 24	55 Atmoiph.
Specifische Abnützarbeit 134	164 Kilog. Met.
Kurbellager (doppelt à) 57 102	70 165 Millimeter
Flächendruck 7'4	10.5 Atmosph.
Specifische Abnützarbeit . 42	37 Kilog. Met.
Specimene Aunucaident. 44	37 Kilog. Met.

Gwinne & C. in London.

Gwinne & C. Essex Works stellten den vorigen ähnliche Dampsmaschinen für directen Antrieb der Centrisulgalpumpen aus. Kreuzkopf und Kolbenstange bildeten auch hier ein einziges Stück und ersterer war wie ein Schubstangen Kops mit hinterem Einlagkeil und oberer Anzugschraube gelöst. Die kurzgegabelte Schubstange umsasse den Kreuzkopf und hielt den Zapsen nx in ihren Augen. Die

geschlossene Kurbellager waren wie dort ans Bett gegossen und in den Verticalfugen stellbar.

Die zu schmierenden Theile enthielten die nöthigen Oelreservoire nicht in, sondern ober sich, je auf einemüberhangenden Träger. Sie rührten bei der Bewegung die auslausenden Schmierdochte an, deren niederhängende Tropsen abgestreist und mitgenommen wurden.

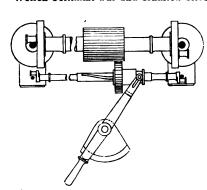
Damit wird einem Verschleudern des Oeles vorgebeugt und das Nachfüllen allfalls entleerter Schmiervasen mitten während des raschen Lauses ebenso möglich als beim Stillstand oder dem langsamsten Gange. Auf diese Art wurden Kurbel und Kreuzkops Zapsen und die Excenter genau im Masse des Verbrauches bedient.

Appleby Brothers in London.

Die Dampfkrahne dieser Firma hatten eine bemerkenswerthe Umsteuerung ohne Coulisse.

Die Dampfvertheilung für die zwei geneigt an die Krahnschilde aussen befestigten Cylinder geschah nicht von der Kurbelwelle, sondern von einer dieser parallel gelegten Steuerwelle aus, welche sich mit ersterer gleich schnell drehte.

Das Mitnehmen der Steuerwelle geschah durch ein Paar gleich großer feingetheilter Stirnräder (à 40 Zähne) und statt der Excenter dienten je eine äusere, kleine Kurbel, deren Voreilwinkel gegen die Treibkurbel durch den Zwang der ineinandergreisenden Zähne der Räder und deren Keilung auf den Wellen bestimmt war und erhalten blieb.



Nun trug aber die Steuerwelle ihr Antriebsrad nicht mit einem festen, sondern mit einem Schraubenkeil, welcher in eine in die Welle gestäste und eirea 90 Millimeter Verschiebung erlaubende Schraubennuth paste. Verschob man daher das Antriebsrad mit Hilse von Manchette und Ausrückgabel, so musste sich die Steuerwelle in der Radnabe um den Steigungswinkel der gewundenen Keilnuth verdrehen, wodurch der Voreilwinkel der excentrischen Zapsen sür den Vor- oder Rückgang der Maschine gestellt wurde.

Das sestbleibende Zahnra i der Kurbeiwelle müsste natürlich so breit sein, als der Verschiebungsweg des Steue-

rungsantriebes betrug, um nicht außer Eingriff zu kommen. Durch Einschaltung eines Rohrmusses auf der sonst gänzlich leeren Steuerwelle, welche einerseits den geraden, andererseits den Schraubenkeil enthielte, ließe sich wohl auch das gleiche Ziel ohne dieses breite und etwas schwere Rad auf der Hauptwelle erreichen.

Andere Maschinen.

Zum directen Antrieb von Stofspumpen waren noch eine Reihe von Dampfmotoren ausgestellt, welche keine rundlaufende Bewegung in sich hielten und daher eigenthümliche Steuerungen auswiesen. Die manigfaltigen, höchst geistreichen Lösungen, welche zu diesem Zwecke ersonnen sind, und welche alle scheinbar gut, wenn auch etwas dampfverschwendend und mit härterem Gange sunctioniren, als es bei einer Kurbelbewegung geschieht — erschienen bereits im Berichte über die "Pumpen und Spritzen" (Hest 80) beschrieben und mit Zeichnungen erläutert.

Belgien und Frankreich.

Bereits im Kesselberichte wurde darauf hingewiesen, dat: sich diese beiden im Maschinenbaue so hoch stehende Staaten der Ausstellung ziemlich serne hielten und dass insbesondere die ersten Firmen Frankreichs hier gänzlich sehlten.

Diese Thatsache ist umsomehr zu bedauern, als bei dem großartigen Massstabe und den reichen Mitteln der dortigen, von theoretischem Wissen und angeborenem Geschmacke unterstützten Constructionen gewiss eine Sammlung interessantester Schöpfungen zur Ausstellung hätte gelangen können — deren Abgang aber nun eine Lücke in jenem Bilde zurücklässt, welches über den Dampsmaschinen-Bau auf der Erde im Jahre 1873 aussag.

Von großen Maschinen war nur eine aus Belgien, aber nicht eine einzige aus Frankreich gesandt. Kleine und halblocomobile Maschinen waren wohl mehrfach vertreten, aber diese lassen einen Schlus auf die massgebenden Anschauungen und die Richtung des Groß-Maschinenbaues nicht zu.

Ausgestellt hatten:

Houget & Teston in Verviers: Eine große Corlismaschine. Schneider & Comp. in Creuzot: Eine stehende Woolsmaschine.

L. & A. Quillacq in Anzin: Eine Fördermaschine und mehrere andere Grubenmaschinen.

Die Compagnie de Fives Lille: Eine kleine Dampsmaschine. Hermann Lachapelle in Paris: Eine kleine Dampsmaschine. Die Société de Mariemont: Die Zeichnung einer Wasserhaltungsmaschine.

L. Prunier in Lyon: Eine Niederdruck-Wasserleitungsmaschine. John Cockerill in Seraing: Gebläsemaschine.

Houget & Teston, Bede & Comp. in Verviers.

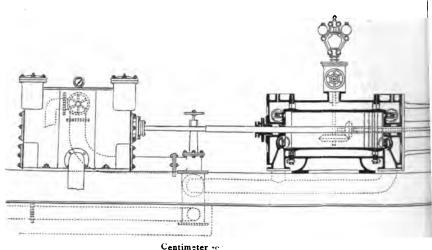
Die 50pferdig benannte Ausstellungs Dampimaschine dieses Hauses zeichnete sich durch die originelle Steuerung aus. Im Principe war es eine Corlissmaschine von 450 Millimeter Cylinderbohrung und 10 Meter Kolbenhub, welche mit 4½ Atmosphären Ueberdruck und mit Condensation zu arbeiten hatte.

Bei der normalen Zahl von 45 Umdrehungen per Minute stellt sich die Kolbengeschwindigkeit auf 1.5 Meter per Secunde, der die Weite der Zuström-Dampfrohre wie die zum Condensator sührenden übermäßig reich entsprachen, denn deren Querschnittsslächen berechneten sich aus den Durchmessern von 125 und 150 Millimeter auf 1/12-18 und 1/9 der freien Kolbensläche, was für die Einströmung die unnöthig große Constante von 1/18 gibt.

Der Dampscylinder bestand aus vier Stücken: einem Aussenmantel

Der Dampfcylinder bestand aus vier Stücken: einem Aussenmantel mit Tragsuss, dem eingeschobenen eigentlichen Arbeitscylinder und zwei hohen doppelwandigen Deckeln, welche die inneren Theile der Steuerung enthielten.

Letztere fand mit Corlisschiebern statt und diese lagen wie Sehnen in den Deckelkreisen. Diess gibt schädliche Räume von nie dagewesener Kleinheit, indem die Einlassspalte trotz des Dampsmantels nur eine einzige ebene Wandstäche durchsetzt, während die Auslassspalte sich im Boden einer auf der inneren Deckelseite quer ausgesparten halbcylindersörmigen Nische besindet, aus welchem



Centimeter *c



Maísftab I

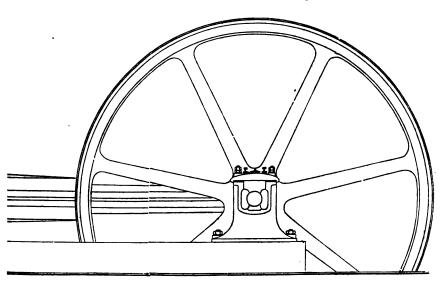
sich der entsprechende Schieber in den Arbeitsraum des Dampfeylinders neigt, wenn er die Spalte öffnet, während er die Nische füllt, wenn er schließt.

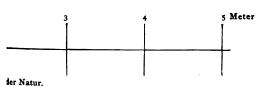
Der damit thatsächlich erreichte Vortheil kleiner Steuerungsräume (der übrigens nur von sehr geringem Werthe ist) wird mit zwei Nachtheilen erkaust. Erstens ist es unmöglich, eine halbwegs bemerkbare Compression zu veranlassen, weil sonst der ans Ende seines Lauses eilende Dampskolben an den vorpendelnden Corlisschieber anschlüge, und zweitens muß die Steuerung demontirt werden, so ost der Kolben nachzusehen kommt.

Die Aussentheile der Steuerung folgten einem neuen Plan. Eine verticale Welle in der halben Cylinderlänge, welche mit der Kurbelwelle durch zwei Kegelradpaare in fester Verbindung stand und mit ihr gleiche Umdrehungszahl einhielt, trug oben den Regulator, in der Mitte ein Excenter für die Bewegung der Einströmung und unten eines für die Ausströmung. Diese Excenter gingen in auf ebenen horizontalen Tischen gesührten Rahmen und der obere trug beiderseits einen in je einer Charniere drehbaren Anschlag, welcher durcheinen Druck auf den Lenkstangenkopf der Corliskurbel den Schieber öffnete.

Beide dieser stahlarmirten Anschläge am Rahmen warenüber ihrem Drehpunkte mit je einem nach vorn gekrümmten Horne versehen, dessen oberer Theil ir je eine horizontale Schleise an der Regulatormanchette hineinragte. (Fig. S. 63)

Je höher diese nun stand, desto früher konnte das Festhalten des vorgekrümmten Hornes in der Regulatorschleise stattsinden, worauf der Anschlag wegen des weiterschreitenden Drehpunktes im Rahmen vorne ausgehoben wurde.





Je eine Feder mit Luftpuster an der Lenkstange führten hierauf den Corlisschieber in bekannter Art zurück. Das Ausströmexcenter arbeitete ähnlich in seinem Rahmen, und da es von oberen ganz unabhängig wirkte, konnte ersteres auch unter einem negativen Voreilwinkel gegen die Kurbel gekeilt werden, was bekanntlich höhere Füllungen, hier bis 80 Percent, zuläst, als es sonst bei normalen positiven Voreilwinkeln der Fall ist, wo auch die Ausströmung von einem und demselben Excenter bedient wird.

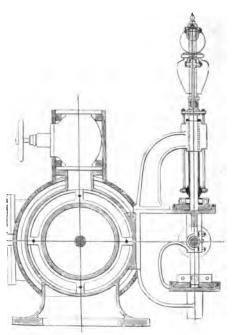
^e Der Regulator war nach Pröll's aftatischer Construction, welche später in diesem Berichte vorgesührt werden soll.

Die doppelwirkende Luftpumpe lag hinten in der Maschinenachse und so weit entsernt, dass im freien Zwischenraume eine Kuppelung der Damps- und der Wasserkolben-Stange platzgreisen konnte. Der Luftpumpen-Kolben mass 160 Millimeter Durchmesser, und da sein Hub gleich dem des Dampskolbens, gleich 10 Meter war, so berechnet sich sein durchlausenes Volumen auf 1/8 des Cylinder-Volumens.

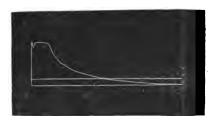
Sie brachte felbstverständlich ein gutes Vacuum (71 Centimeter) in den Condensator, welches aber doch in dem Cylinder nicht zur völligen Geltung kam, indem theils die lange, mit Doppelventil für directen Auspuss versehene Rohrleitung schädlich einwirkte, andererseits aber auch das lineare Voreilen der Ausströmung zu klein gewesen sein mag, dessen drosselnder Einsluss, wenn er einmal austritt, später nicht mehr verschwindet.

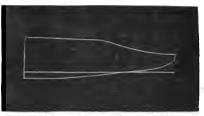
Ich entnahm diefer Maschine zu wiederholten Malen Indicatorcurven, welche stets bei kleinen Füllungen fast tadellose, bei größeren Füllungen jedoch Diagramme gaben, welche einen bedeutenden Anfangs - Gegendruck verriethen. Wohl konnten die größeren Füllungen nur durch das Niederdrücken des Regulators während eines oder zweier Hube erreicht werden, indem die Maschine sonst nur wenig trieb; die schief ansteigenden und nicht horizontalen Einströmlinien, welche zu erreichen gewiss nicht in der Absicht der Aussteller lag, zeigt aber die Maschine oder wenigstens deren Montirung auch in diefer Richtung nicht fehlerfrei.

Was die weitere Dimensionsgebung betrifft. so waren die Stärken mit Ausnahme des Kreuzkops-Zapsens normal. In der Führung herrschten 1'4, im Kurbellager 13, am Kurbelzapsen 49 Atmosphären Auslagedruck, während derselbe im Kreuzkops-Zapsen (60 Millimeter dick, 90 lang) 157 Atmosphären erreichen und beibehalten würde,

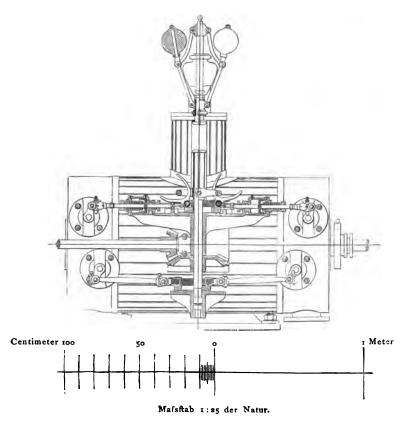


wenn die Maschine mit vollem Drucke und hoher Füllung arbeiten müsste. Hierbei wäre ein Warmlausen (wegen des trockenen Ganges und Auspressens des Oeles) nahegebracht Die Abnützungen von Kurbel und Lagerzapsen werden aber massig sein, denn die Arbeiten derselben mit 029 und 004 Kilogramm-Meter per Secunde und per Quadratcentimeter überschreiten nicht das normale Mass.





Die Detailconstruction war in allen Theilen vorzüglich. Der Innencylinder steckte von einigen abgedrehten Nasen vorne und hinten im Umkreise gehalten in dem Aussencylinder, dessen correspondirende Angüsse ausgedreht waren. In den Berührungssugen beider stak ein kleiner Bolzen als Versicherung gegen das Drehen und Erleichterung für das Montiren geschraubt. Innen und Aussencylinder trugen an den Stirnstächen ihrer slanschförmigen Ränder je eine Rinne eingedreht, in welche je ein vorspringender Ringzahn des Deckels griff. Am Boden jeder Rinne lag eine Kautschukschnur zur Dichtung, was den ganzen Zwischenraum vom Innencylinder und Aussenmantel zur Leitung für den oben ankommenden Kessei-



dampf benützbar machte, welcher von da in den hohlen Deckel übertrat und zu den Einströmungen kam.

Unten waren die Dampfableitungen in die Deckel eingegossen, was auch deren Flanschen zu lüsten nöthigt, wenn der Hauptkolben nachgesehen wird. Dann war der Cylinder noch mit Cement, Filz und Holz umkleidet und mit einem großen, kastensormigen Fusstück (Länge gleich Cylinderlänge) auf die Fundamentsteine geschraubt.

An dem vorderen Deckel schloss sich der schöngesormte, colonnenartige Seitenbalken an, welcher vorne ohne jede Nase stumpf an eine vertical angehobelte Fläche des Kurbellager Blockes mittelst vier Schrauben verbunden stiefs.

Dieser Kurbellager-Block war wohl hoch aber auch breit gehalten und stand gleichfalls direct aus den Fundamentsteinen. Er entbielt ein viertheiliges Lager (190 Bohrung, 330 lang) dessen Seitenschalen mit Keilen von oben nachzuziehen waren. Dessen etwas gesuchte Formen sind unter den Namen "Farcotlager" bekannt.

Die Kolbenstange hinten und vorne gleichmässig 75 Millimeter dick, ging durch doppelte Stopsbüchsen und stützte sich auf runde Führungen (280 breit und 430 lang) im ausgebohrten Balken. Der Kurbelzapsen (115 dick bei 150 lang)

war in die schmiedeiserne Kurbel eingenietet und diese trieb die bis zum Rade 320 und hinter demselben 220 Millimeter starke Hauptwelle der Maschine.

Das Schwungrad mit 4:50 Meter Durchmesser wog 6000 Kilogramm, und übertrug den Effect mittelft eines 325 Millimeter breiten Doppelriemens auf die Transmission. Der Kranz dieses Rades war in Einem gegossen, dann nach dem Abkühlen theils an ausgesparten, theils an gebohrten Fugen in einem Durchmeffer gesprengt und mit Einschiebkeilen verschraubt. Die Maschine wiegt complet 11 000 Kilogramm ohne Rad, 6.9 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderbohrung, und kostet 17.000 Franken mit, 15.000 Franken ohne Condensation.

Schneider & Comp. in Creuzot

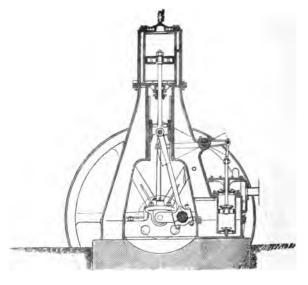
Ein Motor, welcher wie kein anderer darlegte, mit welch herrlichem Material wir unsere Maschinen bauen und auch hauptsächlich zu diesem Zwecke ausgestellt schien. war die stehende nominell 20pferdige Woolssche Maschine von Schneider & Comp. in Creuzot.

Diese bestand aus zwei mit einem Mantel, den unteren Deckeln und den Schieberkästen zusammengegossenen Cylindern von 240 und 400 Millimeter Durchmesser, welche oben auf zwei Dampshammer-Ständer ähnlichen Traggerüsten standen. Die Kolben arbeiteten mit je o 60 Meter Hub nach abwärts auf eine

unter 90 Grad doppelt gekröpfte Kurbelwelle.

Diese lag in drei, an die gemeinschaftliche Grundplatte angegoffenen und aufserhalb der Maschine hinter dem Schwungrade noch in einem vierten Lager.

Die Kurbeln dieser Woolf schen Maschine standen unter 90 Grad und der Raum zwischen den Cylindern und ihrem gemein**fchaftlichen** Mantel diente als Dampfreservoir für den Hubwechfel. Diefes, mehr als viermal fo gross als der Inhalt des Cylinders, kleinen wird normal mit bereits stark expandirtem Dampf gefüllt fein, den Hochdruckcylinder kühlen statt heizen und seiner un-

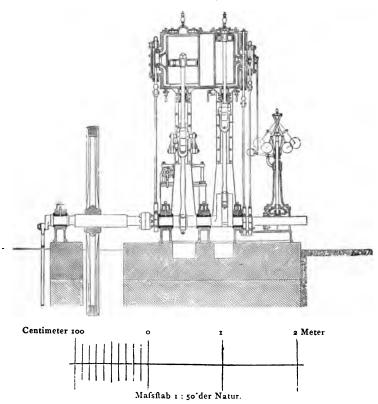


gewöhnlichen Größe halber selbst bedeutende Wärmeverluste nach Außen verurfachen.

Die Steuerung des kleinen Cylinders fand mit zwei Excentern statt, deren eines den gewöhnlichen Schieber in dem auf der Außenseite angegossenen Schieberkasten bewegte, während das zweite einen Spaltschieber auf der festen Zwischenplatte eines aufgeschraubten Schieberkastens trieb, und so eine geringere Füllung einleitete, als es mit dem Grundschieber allein möglich wäre. Die Größe der Expansion war aber während des Ganges nicht zu verändern, indem das Excenter nur während des Stillstandes (mit der Schraube im Schlitz) verstellbar war.

Der austretende Dampf des kleinen Cylinders kam nun in das Zwischenreservoir; in dieses mündete aber auch ein mit einem Ventil absperrbares, ziemlich weites Verbindungsrohr mit der Hochdruck-Dampskammer, so dass dieses Ventil wohl zum Anwärmen der Cylinder allein, aber auch zur Einleitung directen Arbeitsdampses in das Zwischenreservoir dienen kann, was bei einem wenig verständigen Wärter eine missliche Sache ist. Aus dem Reservoir kam der Damps durch einen Schieber auf der anderen Aussenseite in den Niederdruck-Cylinder, von wo er durch die ausgedichtete Tragslansche in die eine der vier hohlen Ständerwangen ausströmte und durch das dort eingeleitete Einspritzwasser condensirt wurde.

Diese eine (Condensator-) Ständerwange verbreiterte sich unten und enthielt die eingehangene einsach wirkende Lustpumpe von 230 Millimeter Durchmesser und 0:30 Meter Hub und über deren Tragring umgegossen den Warmwasser-Kasten. Der Ständer selbst war wieder auf die Grundplatte ausgedichtet, deren Hohlraum den ohnediess großen Condensationsraum vergrößerte, was wohl der sast bis zum Boden niederreichenden Lustpumpe halber nöthig war, aber der ausgedehnten Dichtungen wegen schlecht erscheint. Diese Dichtungsstächen sind nämlich dem Spiele der durchgeleiteten wechselnden Maschinen



drücke ausgesetzt und können nicht erneuert werden, wenn nicht die Maschine

völlig demontirt wird, so dass das Vacuum leicht gefährdet erscheint.

Die Grundplatte war auf der dem Schwungrade entgegengesetzten Seite für die Regulatorsäule ausgebaut, durch deren Sockel die Hauptwelle hindurchführte und die Regulatorspindel mit gleichen Kegelrädern antrieb. Dieser selbst war mit gekreuzten Stangen, ähnlich der Farcot Form, construirt und griff drosselnd aus einen dem Hause patentirten Einströmschieber im Dampfrohr.

Die Damp'kolben waren hohl gegoffen und mit einfachen Selbst-Spannringen gedichtet; sie sassen auf ihren stark conischen versenkt eingeschliffenen Kolben-

stangen-Bunden und hielten auf diesen durch obere versicherte Muttern.

Die Kolbenstangen erweiterten sich unten zu den angeschmiedeten Kreuz köpsen, deren ausgebüchste Augen von den kurz (auf ½ der Gesammtlänge) gegabelten Schubstangen umsasst waren, aber ausser den auszuwechselnden Büchsen keine Nachstellvorrichtung enthielten

Die Führungen fanden zwischen den entsprechend gesormten Ständerwangen auf Schienen statt, welche mit Kupserbolzen und seitlichen Stockschrauben (mit Schraubenzieher-Köpsen) gehalten und beiderseits mit übergeschraubten

Decklinealen versehen waren.

Die gusseisernen Führungsplatten hielten verschnitten an ankerförmig angeschmiedeten centrischen Lappen der Kreuzköpse und waren mit eingegossenen Oeltöpsen versehen.

Die runden Schubstangen endeten bei den Kurbeln mit Flanschenköpsen, in welche die achteckigen Schalen zu b/g versenkt eingepasst waren, und welche

ein Dekel mit je zwei Durchstekschrauben schloss.

Die Kurbelwelle lag, wie oben erwähnt, in drei auf die Grundplatte angegossenen schmalen und einsachen Lagern, deren Deckel sämmtlich verschnitten und (wohl unnöthig) übergreisend waren. Die hohlgegossene Grundplatte selbst hielt durch vier ziemlich nahestehende Schrauben am Fundament.

Der Luftpumpen Antrieb fand vom Kreuzkopfe des Niederdruck Cylinders durch ein zu beiden Seiten der betreffenden Ständerwange schwingendes Guss-Hebelpaar statt, deren gemeinschaftliche Achse im äussern Drittel der Hebellänge lag und in einem aussen an den Ständer gegossenen Langlager ihre Stützung fand.

Die kurzen Enden des Hebelpaares lagen wieder durch eine Traverse in Verbindung, an welcher in Mitte der Lustpumpen- und beiderseits die bronzenen Kolben zweier Speisepumpen (sämmtlich mit Bronzemuttern) hingen.

Außerhalb des Excenters für den Niederdruck-Cylinder endete die Kurbel-Welle mit einem angeschmiedeten Flansch zur Kupplung mit der Schwungradwelle, welche mit einem ähnlichen angeschmiedeten Flansch versehen und mit ersterem verschraubt war. Diese letztere Welle trug innerhalb des vierten Lagers das Rad von 2.30 Meter Durchmesser und außerhalb desselben eine ausgesetzte Kurbel für das niederhängende Gestänge einer Kaltwasser-Pumpe.

Die Formgebung all dieser einzelnen Bestandtheile war eine ruhige und geklärte und drückte genau aus, was sur Krästen die Betressenden zu widerstehen hatten und wie sie es thun. Die Aussührung war eine überschwänglich reiche und selbst der Maschine abträglich, indem sie ihr den Charakter eines Spielwerkes oder höchstens den eines Modelles, aber nicht den gesund krästigen einer arbeitsstarken Maschine verlieh. Jedensalls übertrug sich der unbewuste Gedanke. dass so (hellglänzend) das Material während andauernder Arbeit nicht erhalten werden kann, wenn auch mit Unrecht aber doch auch auf dessen Güte, und man fühlte sich leicht geneigt, das Ganze mehr sür ein Schaussück dichten Gusses, schönfarbiger Bronze und geschicktesser Metallarbeit anzusehen, als sür eine Musterconstruction einer modernen Dampsmaschine, was es doch eigentlich sein sollte, wenn auch (nach dem Eingangs Erwähnten) nicht war.

Die Lager, Schieberkasten, Lustpumpen-Deckel etc. waren gleich den Schub- und Excenterstangen und der Achse und selbst die Kanten der Maschinenständer waren blank bearbeitet und polirt. Dabei war Bronce und Kupser wo nur immer thunlich breit verwendet, und es ist zu bedauern, dass all der Geschmack und all die Mühe an eine Maschine verschwendet wurden, bei welcher ein langsamgehender Regulator nur eine Drosselung bewirkt, deren Expansion überhaupt während des Ganges nicht verstellbar ist, in welcher Hochdruck-Damps in den Niederdruck-Cylinder kommen kann, bei welcher die vielen das Vacuum dichtenden Flanschen in die Tragconstruction fallen, deren Welle in vier Lagern liegt und die noch zu allem Ueberssusselnstellung schwerer sein muss, als irgend eine liegende Form.

Die Dampfwegs-Querschnitte, Flächendrücke und Abnützarbeiten habe ich hier nicht nachgerechnet, denn einestheils konnte ich die Tourenzahl an der kaltliegenden Maschine nicht entnehmen oder authentisch ersahren und anderntheils werden die Drücke etc. wegen der vielen Lagerung und der dicken Kurbelachszapsen, theilweise also aus anderen als directen Gründen klein, theilweise aber auch unbestimmbar sein.

L. & A. Quillacq in Anzin.

L. & A. Quillacq in Anzin stellten eine zweicylindrige Fördermaschine aus, welche an und sür sich durch Größe und schöne Aussührung vortheilhast aussah, aber doch mit Ausnahme der Steuerung etwas veralteter Construction war.

Der ___ förmige Bettbalken bestand aus zwei Hälsten, welche vor der Geradführung mit Flanschen zusammenstießen und nur mit vier Schrauben verbunden
waren. Unmittelbar hinter den Fugen waren je zwei Fundamentschrauben, je
eine auf jeder Seite der Verticalrippe. Die Lagerkörper waren wohl ans Bett
gegossen, aber ohne Vorrichtung gegen die seitliche Abnützung ausgeführt.

Die Cylinder hatten aufgeschraubte Schieberkästen mit gesonderten Oberund Stirndeckeln und die Kolbenstange war vorne in eine Traverse gekeilt, an welche die slache und hinten gegabelte Schubstange mit zwei stellbaren Köpsen griff. Die Traversen-Enden gingen in Doppelführungen, deren Oberschienen schwerer aussahen als der Bettbalken, und mit je einer Seitenschließe in der halben Länge nach abwärts versichert waren.

Der Schubstangen Kopf hatte beim Kurbelzapfen die Schiffsmaschinen-Construction mit durchgehenden Deckelschrauben. Die vor den Muttern stehenden Bolzentheile der Schrauben waren alle mit angedrehten kleinen Rotations-

paraboloiden geschmückt.

Die Steuerung war die von Guinotte, das ist eine Zweischieber-Steuerung, deren Deckschieber eine flache Platte ist, welche von einer Coulisse mit zwei Excentern bewegt wird. Der Umsteuerung halber waren auch die Grundschieber von einer Coulisse angetrieben, so das jederseits der Maschine (nachdem das mittlere Excenter doppelt benützt wurde) drei Excenter und zwei Coulissen wirkten. Letztere waren geradlinig (wie bei der Allan-Steuerung), hatten je ein Doppelgehänge und das Ganze war so eingerichtet, das von der fortschreitenden Drehung der Seiltrommel-Welle eine durch Kegelräder angetriebene Schraube mitgenommen werden sollte, deren Mutter unter dem passend gekrümmten Steuerhebel der Expansionscoulisse hingleitend diese bewegt und folglich die Füllung ändert. Diese mit jedem Hub verstellte Füllung, welche dem Gewichte des ablaufenden Seiles Rechnung trägt, wird hier thatsächlich jedoch mit einem ungemein verwickelten Plan von Stangen, Hebeln, Wellen etc. erreicht, deren Beschreibung es hier aber umsoweniger bedarf, als diese im politechnischen Centralblatt 1871 zu finden ist.

Ferner stellte diese Firma eine große liegende Maschine für Grubenventilation aus, deren Dampskolben auf die Kurbel der verticalen Flügelachse mit einem gewöhnlichen nur um 90 Grad verdrehten Gestänge einwirkte. Dessen Gewicht wurde einestheils von breiten Borten der Geradsührungsblöcke und anderntheils vom Bund des Kurbelzapsens ohne jede Nachstellvorrichtung getragen.

In Zeichnung war endlich noch die Wafferhaltungsmaschine des Engerth-Schachtes in Kladno veranschaulicht, welche von diesem Hause gebaut wurde. Die Maschine ist mit der bekannten geistreichen Erfindung Bockholtz's in Wien, dem Kraftgenerator (mit Gewichten wirkend) ausgestattet, welcher die Hubgeschwindigkeit und mit dem den Essech einer solchen Maschine ganz wesentlich steigert, ohne beim Hubwechsel Stösse zu verursachen, und das Gestänge von Uebergewicht entlastet.

Compagnie de Fives Lille.

Parent Schaken Houel & Caillet (Compagnie de Fives Lille) fandten eine für den Antrieb der französischen Abtheilungstransmission mitbenützte Dampsmaschine ganz alten Modelles.

Es war eine liegende nicht condensirende Maschine von 350 Millimeter Bohrung und 0.70 Meter Hub, welche mit 40 Umdrehungen per Minute (0.93 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde) arbeitete. Das 60 Millimeter weite Dampsrohr bot 1/33, das 100 Millimeter weite Ausströmrohr 1/12 der freien Kolbensläche, was völlig richtige Weiten bei dieser kleinen Kolbengeschwindigkeit sind, und die Einströmconstante auf 1/30 stellt.

Am Cylinder sass seitlich ein ausgeschraubter Schieberkasten, welcher oben wieder ein ausgeschraubtes Gehäuse für den Anlasschieber trug, oberhalb welchem die vom Watt'schen Regulator beeinsluste Drosselklappe kam. Der Cylinder war übrigens ohne jeden Schutz gegen Abkühlung hergestellt und belassen. Die Dampsvertheilung geschah mit einer Meyer-Steuerung, deren innere Theile ich jedoch nicht gesehen habe.

Der Bettrahmen war vorne leierförmig ausgebaucht und nahm eine weit gekröpfte Welle auf, deren Mitte den Kurbelzapfen gab. Aufsen steckten zwei Schwungräder von je 2 4 Meter Durchmesser fliegend auf den Wellenenden, und übertrugen mit zwei einfachen Riemen (à 160 Millimeter breit) den Essech nach oben.

Die Kurbellager waren schief geschnitten und an die Grundplatten gegossen. Die Lager selbst zeigten jene lange bekannte und in Frankreich oft (u. A. auch von Cail) benützte Selbst-Schmiervorrichtung, welche in einer Verdickung der Achse im Lager besteht, wobei der Zapsen im Oele watet.

Diese Vorrichtung ist hier völlig werthlos, denn die auf zwei Lager vertheilten Drücke werden an und für sich nur halb so groß, als bei einer Kurbelmaschine sein und betrugen hier thatsächlich nur 8.0 Atmosphären, und dann lausen so langsam gehende Zapsen wie diese ohnedies nicht leicht warm. Die specifische Reibungsarbeit war auch nur 0.12 Kilogramm-Meter.

Der Kurbelzapfen-Theil der Welle war 120 dick und 130 Millimeter lang, was gleichfalls einen mässigen Druck (30 Atmosphären) und mässige Reibungsarbeit (0.36 Kilogramm-Meter per Secunde und Quadratcentimeter) von Schale und Zapfen brachte.

Die Führung der 54 Millimeter dicken Kolbenstangen geschah zwischen zwei Linealen, welche eintheils an die Stopsbüchse und anderntheils an eine Bett-Traverse geschraubt waren. Der Kreuzkops war nicht stellbar, dafür lagen Blechstreisen-Einlagen unter den Linealen. Die Führung selbst (140 bei 250 Millimeter) war verhältnismässig klein und brachte den Druck von 2.7 Atmosphären zwischen die gleitenden Flächen.

Die Schubstange umfaste die Lineale mit langer Gabel, welche mit zwei Bügelköpsen beim Kreuzkopf endeten. Aehnlich waren auch die beiden Excenter stangen gegabelt, um eine vordere Rundführung der Schieberstangen in ausgebüchsten Augen zuzulassen. Um diese Stangen trotz der Gabeln nahe aneinander zu haben, stand eine dieser Führungen weiter vorne und die andere weiter rückwärts, was weder schön noch gut zu nennen ist.

Von der Regulatormanchette reichten zwei Hängstangen nieder, welche mit einem Zwischenhebel auf die Drosselstange wirkten. Derselbe Arm des Zwischenhebels aber, welcher mit der Manchette in Verbindung stand, trug in seiner Verlängerung ein Gewicht, welches daher ähnlich der Porter'schen Belastungsart wirkt, jedoch verschiebbar und an und für sich kleiner ih dweil es nicht mitrotirt, nicht gedreht und centrirt zu sein braucht. Dasür bedingt es aber eine dauernde Reibung zwischen Ring und Manchette, die sonst entfällt.

Der Preis dieser Maschine, welche zum Motor in einer Rübenzucker-Fabrik

bestimmt war betrug 11 000 Francs.

J. Hermann Lachapelle in Paris.

Ausser einer Reihe von anderen Kleinmotoren stellte J. Hermann Lachapelle eine liegende Dampsmaschine aus, welche sich durch ihre einsache und geschmackvolle Construction auszeichnete, und durch eine Reihe kleiner Details und die Aussührung erkennen liess, dass die Fabrik viele solche Maschinen baut.

Es war eine ungefähr opferdige Maschine mit eirea 200 Millimeter Cylinderbohrung und 0.30 Meter Hub, Jeren Normalgang bei 105 Touren per Minute

(Kolbengeschwindigkeit 1 05 Meter per Secunde) eintritt.

Der Cylinder lag zwischen den Nasen einer oben völlig ebenen Grundplatte, aus deren Langseiten die schiesen Lager für die gebogene Kurbelwelle in prächtig weicher Form angegossen herauswuchsen. Der Cylinder war doppelwandig und mit Farcot-Steuerung (mit Handeinstellung) im angegossenen Schieberkasten versehen; vom Vorderdeckel ragten angegossen eine obere und eine untere Geradsührungsschiene hinaus, welche vorne von einem kleinen Ständer gestützt waren. Diesen umfasste eine langgegabelte Schubstange, die ihren Kreuzkopf-Zapsen in sesten Augen hielt, während die Schwingung in dem Kreuzkopse selbst stattsand. Die Vorderschale desselben war mit einem Querkeil nachzuziehen.

Vorne bei der Kurbel trug die Schubstange wohl wegen des Ausbringens einen offenen Kopf, dessen Bügel jedoch mit einem runden Schraubenbolzen sestgeschlossen war. Die Schalen waren schiefgeschnitten und die hintere mit Quer-

keil und Zugschraube zu stellen.

Das Steuerexcenter war von einem Broncering umsast, welcher für die Excenterstange einen ausgebohrten, aber seitlich derart beschnittenen Angusstrug, dass die eingelegte Stange vorne und rückwärts frei blieb. Die Verbindung geschah durch Stift und Schraube. Statt des einsachen Gelenkes bei der Verbindung des Excenters mit der Schieberstange war hier ein Kugelgelenk verwendet, dessen Schlussgewinde ein Nachstellen erlaubte.

Der Watt'sche Regulator stand seitlich der Maschine in der halben Länge der Geradführung und war durch das Kegelrad einer Längswelle angetrieben,

welche an der Schwungrad-Welle mit einem Schraubenrade begann.

Das Schwungrad von 1.25 Meter Durchmesser war in Einem gegossen, hatte gekrümmte Arme und einen einseitigen Schnitt in der Nabe. Unter diesem lag ein normaler Keil, vorne aber war der Schnitt durch zwei angegossene Lappen fortgesetzt, welche mit zwei starken Durchsteck-Schrauben geklemmt werden konnten, wodurch Keil und Rad sestgehalten waren.

Digitized by Google

Société de Mariemont.

Diese große Gesellschaft stellte u. A. die Zeichnungen einer Wasserhaltungsmaschine aus, welche bezüglich der Geschwindigkeitsberechnung etc. in diesem Berichte erwähnt sein muss.

Das Gestänge für die drei Pumpenfätze von je 80 bis 85 Meter Förderhöhe hängt einseits eines Blechbalanciers, auf dessen anderer Seite ein doppelwirkender Dampscylinder steht. Die Doppelwirkung des letzteren ist trotz des Umstandes, dass das Pumpengestänge nicht auf Druck beansprucht wird, durch ein Gegengewicht ermöglicht, welches an der Kolbenstange in die Fundamente hängt. Letztere sind hier in Gusseisen statt in Mauerwerk ausgesührt.

Oben trägt die Kolbenstange, bevor sie noch an den Balancier greift, eine Traverse, von welcher längs den Cylinderseiten zwei rückgreisende Schubstangen auf die Kurbelzapsen wirken. Die Kurbelwelle liegt unter dem Cylinder und trägt zwei symmetrische Aussen-Schwungräder, welche mit je einem eingesteckten

Kurbelzapfen zur Verbindung mit der Schubstange versehen sind.

Die Vortheile dieser Ausstellung, die, insoferne sie die Maschine betreffen, dahin gehen, dass hohe Expansion selbst bei einem einzelnen Cylinder verwendbar ist, dass der Balancier stets nur nach einer Seite gebogen werden will, wodurch u. A. die Nietungen immer auf denselben Flächen lasten und sich daher nicht verschlagen, dass dieselben Umstände auch den Stangenköpsen des Balanciers zu Gute kommen, dass die Kurbestangen zu den Schwungrädern Nichts als nur die Differenzdrücke zu übertragen haben und dass endlich die erzwungene Bewegung kleinere schädliche Räume zulässt etc., möge hier nur im Vorübergehen erwähnt sein.

Die Steuerung des Dampfcylinders geschieht mit Schieber und deren Antrieb nach System Guinotte, dem Director dieser Gesellschaft.

Nun handelt es sich um die Bedingungen einer hohen Leistungsfähigkeit, welche bei gleichbleibenden Dimensionen der Pumpe offenbar allein von der zulässigen Kolbengeschwindigkeit abhängt. Diese wird aber in erster Linie nur durch die Stösse beschränkt, welche ein rascher Hubwechsel in den Ventilen veranlasst. Die Bedingung war daher, das Schwungrad derart zu dimensioniren, dass es eine gewisse ersahrungsmäsige Geschwindigkeit (18 Meter per Secunde reducirt am Kurbelkreis als Maximum und 0.25 Meter Minimum wegen der Gesahr des Stehenbleibens) nicht übersteigt, während es gegen den halben Hub zu sehr große Geschwindigkeit haben soll, welche die mittlere Geschwindigkeit und mit dem die Leistungsfähigkeit des Ganzen erhöhen. Dazu eignet sich nun eine zweicylindrige Wools schem gleicher Scheine scheine eincylindrige mit gleicher Expansion, wie se dem gleichmässigeren Gange der ersteren zusolge von vorne herein einleuchtet, aber auch durch das specielle Studium hier noch sessesselt wurde.

Aus dem Dampsdiagramm wurden nämlich mit Rücksicht auf die Massenbeschleunigungen und unter Annahme eines Schwungradgewichtes und einer mässigen Geschwindigkeit am todten Punkte (z. B. 5000 Kilogramm und 0.5 Meter) die Geschwindigkeitscurve für sämmtliche übrigen Lagen des Hubes construirt und daraus die mittlere Geschwindigkeit und die Tourenzahl berechnet, dies mit einer anderen Geschwindigkeit am todten Punkte (1.0 Meter) wiederholt und abermals die Curve und die Tourenzahl bestimmt und so Einblisch in den Einssus derselben gewonnen. Dasselbe Versahren wurde für schwerere Räder 15., 40 und 80.000 Kilogramme wiederholt und aus dem Ergebnisse neue Diagramme gezeichnet, in welchen die Umdrehungszahlen als Abscissen und die Geschwindigkeiten am todten Punkte als Ordinaten ausstreten.

Aus diesen Diagrammen wurde ein neues abgeleitet, in welchem die Schwungrads-Gewichte die Abscissen und die Geschwindigkeit am todten Punkte die Ordinaten abgeben. Diese Linien wurden unter der Annahme gezogen, dass

die Touren zwischen 4 und 20 per Minuten veränderlich sein sollen, und hierauf von zwei Linien geschnitten, welche die Geschwindigkeitsgrenzen 0.25 und

1.8 Meter per Secunde am todten Punkt bezeichneten.

Daraus sah man denn, wie große Tourenzahlen solcher Maschinen nur mit leichten Schwungrädern möglich sind, indem nur diese trotz der hohen mittleren Geschwindigkeit jene mässigen Werthe am todten Punkte geben, welche den stofsfreien Gang der Pumpe zulassen; wenn man aber zu kleinen Hubzahlen niedersteigt, auch schwere Schwungräder herangezogen werden müssen, welche aber bei den früheren Geschwindigkeiten zerstörend wirken würden.

Daher wurde diese Maschine mit einem Rade ausgestattet, welches bei 8 Meter Durchmesser ein veränderbares Gewicht von 71'2 bis 40 Tonnen Gewicht erhält, und daher 1212 bis 4 Hube per Minute machen kann, ohne dass die Geschwindigkeiten im Kurbelkreise am todten Punkte die gefährlichen Grenzen

von 1.8 und 0.25 Meter passiren.

Diese Maschine stand nur in der Zeichnung mit einer Reihe von anderen interessanten Bergbau Apparaten dieses Hauses ausgestellt. Von letzteren mag hier eine mit Moos gedichtete Stopfbüchse erwähnt sein, mit welcher der unterste Ring einer gusseisernen Schachtauskleidung von 193 Meter Tiefe bei 3.65 Meter Durchmesser während des Niedertreibens ausgestattet war.

L. Prunier in Lyon.

Die Niederdruck-Wafferleitungsmaschine bestand aus einem durch centrales Ausräumen versenkten 800 Millimeter weiten gusseisernen Grundrohre, auf dessen oberster Flansche direct und offen der 400 Millimeter weite Pumpencylinder, der Ausgusskasten und durch einen kurzen Ständer getrennt der 600 Millimeter weite Dampfcylinder stand.

Der Pumpencylinder war aber nicht Tragconstruction, sondern ein 1 o Meter weites Rohr um ihn, in dessen Oberring, dem Ausgusskaften, er aufgehängt war, während er unten mittelft einer Stopfbüchfe ins wasservolle Grund-

rohr tauchte.

Vom Dampfkolben (0.60 Meter Hub) ging fowohl eine obere als eine untere Kolbenstange aus. Die obere Kolbenstange trieb eine fast 5 Meter über der Basis gelagerte gekröpfte Kurbelwelle, welche außer den Lagern zwei symmetrische Schwungräder und in dessen Armen je einen genau der Kurbelstellung gegenüber stehenden Zapfen trug. Von diesem hingen zwei je 3.78 Meter lange Schubstangen nieder und fassten eine Traverse an, welche in dem Trennungsständer von Pumpen- und Dampscylinder geführt war.

Von der Mitte der Traverse reichte eine hohle Kolbenstange in den Pumpenkörper und durch sie hindurch die zweite direct massiv nach abwärts führende untere Kolbenstange des Dampskolbens. An der hohlen sowie tieser unten an der massiven Stange hing je ein mit Stufenventilen versehener Kolben und beide arbeiteten in einem und demselben Pumpencylinder, in einander stets entgegen-

gesetzter Bewegung, wie von Kurbeln unter 180 Grad getrieben.

Die Ventilkolben näherten sich also der halben Länge ihres Cylinders gleichzeitig oder entfernten sich von ihr, und lieferten so eine gleiche Waffermenge beim Auf- und Niedergang, trotzdem nur zwei Ventilfysteme vorhanden waren.

Um nun diesem hohen und schmalbasigen Bau die möglichste Sicherheit gegen das Schwanken zu verleihen, waren alle Maffen balancirt und griffen alle

Kräfte centrisch oder symmetrisch an.

So waren nun auch die Vertheilungsschieber des Dampscylinders getrennt und zu beiden Seiten desselben angegoffen. Der eine kam beim oberen Cylinderdeckel, der andere in die Nähe des eingegossenen Bodens zu stehen und jeder wurde durch ein eigenes, eben zwischen Kurbelkröpfung und Lager untergebrachtes



Excenter gesteuert, deren Ringe mit ausgebogenen Armen an die Schieberstangen griffen.

Die Schieberrücken waren mit je einer versenkten 7 Millimeter dicken Kautschuk- und ausserhalb derselben einer 3 Millimeter dicken Kupserplatte armirt, welche auf der inneren Seite der Schieberkasten-Deckel dicht und entlastet lausen sollten.

Die Maschine arbeitete mit Condensation, deren zwei symmetrische von der untern Traverse angetriebene und in den Ausgusskasten der Pumpe eingehangene unten offene Lustpumpen je 200 Millimeter Weite und also 1/9 des Cylindervolumens als wirksames Volumen besassen.

Im Allgemeinen war die Anordnung geistreich und richtig erdacht; durch die Detailconstruction wurde ihr aber zu geringe Stabilität gegen die Horizontaldrücke der oben schwingenden Schubstange gegeben. Die Krastcomponenten sielen wohl wegen der bedeutenden Länge (12.6 des Kurbelarmes) klein aus, aber die Massendicke, welche das Abschwingen der doppelt vorhandenen und ihrer Länge halber schweren Stangen verlangten und bewirkten und am langen Hebelarme austraten, brachten den Maschinen bei halbwegs größerer Geschwindigkeit einen stark pendelnden Gang. Dazu bekamen sie noch Damps aus einem Fairbairn-Kessel, der der zu engen Stutzen wegen übermässig nass war und die Arbeit gleichfalls beengte.

Durste so die Maschine nicht sorcirt werden, so konnte sie auch ungekuppelt und mit leichten Schwungrädern ausgestattet, wie sie war, nicht wesentlich langsamer gehen, als ihrer Normalgeschwindigkeit (circa 1.0 Meter Kolbenweg per Secunde) entsprach, und das Angehenlassen war, wenn sie auch die ausiniedergehenden Massen gänzlich oder doch größtentheils balancirten, der ausgesprochenen todten Punkte halber nicht leicht.

Die Maschine arbeitete selbstverständlich ohne veränderliche Expansion und ohne Regulator. Eine Zeichnung derselben findet sich im Berichte über die Pumpen.

Gefellschaft John Cockerill in Seraing.

Eine große Gebläse-Maschine, deren Anordnung wohl bekannt ist, nachdem bis zur Zeit der Ausstellung bereits 103 dieses Systemes von Seraing ausgingen, während 25 weitere im Baue waren, gehört nur insoferne in diesen Bericht, als die Erwähnung des Dampsbetriebes am Platze ist.

Der Antrieb des hoch auf vier geneigten Säulen stehenden Gebläse-Cylinders von 3.0 Meter Durchmesser und 2.44 Meter Hub ersolgte von einem Woolfschen Cylinderpaar von 0.73 und 1.06 Meter Durchmesser, welche auf der Grundplatte des Säulenplanes standen und nach auswärts auf eine gemeinsame Traverse wirkten. Von der Mitte dieser Traverse ging die Kolbenstange zum oben stehenden Gebläse-Cylinder, in welchen sie durch eine untere Stopsbüchse trat, und von den beiden Enden der Traverse reichten die Schubstangen zu zwei Schwungrädern von 8 Meter Durchmesser, deren Axen unter den Dampscylindern hindurchgingen. Die Maschine arbeitete mit Condensation und deren unter der Maschinenslur stehende Lustpumpe von circa 0.6 Meter Durchmesser und dem halben Hub der Hauptkolben war durch einen Balancier betrieben, welcher gleichfalls an der Traverse hing

Normal macht die Maschine 18·1/2 Umdrehungen (1·0 Meter Kolbengeschwindigkeit) und liesert bei 4 Atmosphären Kesseldruck damit per Minute 250 Cubik-Meter Wind zu einer Spannung von 20 Centimeter Quecksilbersäule

Italien.

Der Maschinenbau Italiens ist unbedeutend und das Land muss den größten Theil seines diessfälligen Bedarses bis zu den kleinsten Apparaten von fremdwärts beforgen.

Der einzige Aussteller (ausser Guppa in Neapel mit einer Halblocomobile) war:

De Morfier & Mengotti in Bologna.

De Morsier & Mengotti in Bologna stellten drei Dampsmaschinen aus, wovon die eine ein Motor für eine Transmission war, während die zweite eine Dampspampe und die dritte ein Windwerk direct betrieb.

Die normale Dampsmaschine von ungefähr 10 Pferdestärken zeigte im Allgemeinen gute englische Formen mit einigen originellen verschlechternden Zuthaten. Der Cylinder, an den sich der Schieberkasten tangirend anschloss, ruhte auf einem ganz gehobelten Doppelbett-Balken, der vorne ein aufgeschraubtes schiefes, schmales Kurbellager mit zugegebener innerer Mittelschraube in einem Ausschnitte des Lagerkörpers trug.

Vier schmiedeiserne Geradführungs-Lineale stützten sich hinten an die Stopfbüchse und vorne mit einer Stehbolz-Säule auf's Bett und führten mit zwei

Backen den normalen Gabel-Kreuzkopf.

Die Schubstange griff mit einem Bügelkopfe an den Kurbelzapsen, welcher in den Kurbelarm von hinten eingesteckt erschien. Dieser Kurbelarm aber war aus der Welle direct herausgebogen, was für so eine schwache und langsam gehende Maschine völlig unnöthig und wenn gut - zu theuer ist.

Das Schwungrad ist als Riemenscheibe verwendbar; es hatte trotz seiner Kleinheit von circa 2 Meter doch acht Arme und fass vor dem hinteren Wellenlager, zu dem feine Fundamentplatte wegen der zu weit auseinander stehenden Nasen nicht passte. Letztere hatte auch übermässig lange Schraubenschlitze, als müsste die Montirung halbe Decimeter fuchen.

Die Steuerung geschah mit zwei Schiebern und zwei Excentern. Um den Füllungsgrad ändern zu können, war das Expantionsexcenter verstellbar, indem eine Klemmschraube aus dem sesten Vertheilexcenter durch einen kurzen Schlitz des ersteren ging und dessen Verdrehung bei Stillstand der Maschine zuliess. Die gusseisernen Excenterringe an flachen Stangen und die nach innen gekehrten Flanschen des Schieberkastens gaben ein gutes Aussehen.

Ein Watt'scher Regulator mit Gegengewicht (auf Entlastung) stand mit einem langen Riemen angetrieben auf dem Schieberkasten und wirkte auf die

Droffel.

Der Speisepumpen-Kolben wurde seitlich vom Kreuzkopse mitgenommen, jedoch lag die Pumpe selbst mit ihrer Mitte der Kurbel gegenüber, was wahrscheinlich die Schönheit erhöhen sollte, jedoch der dunnen Pumpenstange gleiche Länge mit der Pleuelstange gab. Die Pumpenventile waren durch seitliche Platten nach Lüsten von vier Stockschrauben zugängig.

Im Ganzen zeigte fich guter Wille. aber ungeübte Construction, und die meisten Formen sahen trotz der durchschimmernden Muster besremdlich aus.

Dagegen war die zweite Dampsmaschine, welche die Wasserpumpe antrieb, ein ganz veraltetes Ding, wie man es kaum mehr in jenen Zuckersabriken trifft,

welche die vorige Generation erbaute.

Zwei lange, nur durch zwischengeschraubte Traversen verbundene architektonisch gestaltete Bettbalken trugen Damps- und Pumpencylinder in gleicher Flucht hintereinander. Erstere hatten einen oben ausgeschraubten Schieberkasten, dessen Schieber von einem schweren. Excenter mittelst eines verticalen Winkelhebels bewegt wurde, welcher am hinteren Cylinderdeckel gelagert war.

Vor der Pumpe griff die Kolbenstange eine gusseiserne Traverse an; diese glitt mit nachstellbarem Tragsutter auf der Führung, außerhalb welcher die rückgreisenden Schubstangen kamen. Der vordere Kopf derselben verlief sehr lang in den runden Schaft, welcher aber rückwärts plötzlich in den quadratsörmigen Querschnitt des Kurbelendes übersprang.

Quericumit des Kurbeiendes überiprang.

Die Kurbelzapfen steckten direct in den beiderseitigen Schwungrädern,

deren Umfang und Außenwangen gedreht erschienen.

Die Kurbellager waren angegossen und mit seitlichen Stellschrauben vorne und rückwärts und mit überschnittenen Deckeln versehen, welche noch hohe mannigsaltig verzierte Schmierkästen trugen.

Man war geneigt, das Ganze für eine Reliquie zu halten, wurde aber der

Neu-Anfertigung versichert.

Die Winde war wieder nach gutem englischen Muster gemacht. Zwei schiefliegende Cylinder trieben die Trommel mit doppeltem Vorgelege. Bemerkenswerth (obgleich nicht hiehergehörig) schien die Bremse, deren Band auf circa ½ des Umfanges direct auf den Zähnen des großen Zahnrades auslag.

M. Norbert De Landsheer in Malines.

Mehrere Pfeiler der Maschinenhalle trugen die coloriten Zeichnungen zweier gekuppelter Wools-Maschinen, welche nach ihren ganz verunglückten Anordnungen und Details wohl nur Laien oder Schülerarbeiten im schlechten Sinne des Wortes sein konnten. Natürlich war es eine Maschine der allergrößten Art, aber die Schieber waren untenliegend und ohne das Ganze zu demontiren absolut unzugängig; die vielen Lager, in welchen die mannigsach gebogene Art, aber die waren sämmtlich mit dem Gesammtbett gegossen, aber dünn und schwach und ohne Seitenstellung, und viele andere Details erschienen unbehilslich oder unmöglich.

Russland.

Russland trat zum erstenmale auf einer Ausstellung mit selbstigebauten Maschinen aus. Dieses Austreten zeigte ein höchst anerkennenswerthes Streben und Können in der diesem Lande neuen Industrie und liese bedeutendes Wissen der Constructeure und vollendete Einrichtung der Werkstätten ersehen. Wenn auch Erstere noch in diesem Lande meist Fremde (Deutsche und Engländer) und nicht nur die Werkzeuge, sondern selbst die Rohmateriale nur zum geringsten Theile heimisches Fabricat sind, so werden sich doch Dank den technischen Schulen, den gelehrigen Arbeitern und dem Mineralreichthume dieses Landes bald die von den Fremden unabhängigen Factoren eines Maschinenbaues sinden, welcher den Bedürfnissen dieses weiten Reiches genügt.

Mit welchem Interesse unterdessen Regierung und Volk das Wachsen dieser neuen Industrie fördert und versolgt, ist theils aus den reichen Mitteln, welche der Staat diesem Zwecke zuwendet, bekannt, theils aber aus einer Reihe kleiner Thatsachen zu entnehmen, welche während der Ausstellung mitgetheilt wurden. So soll das Schmieden der 21 Meter langen Schubstange für die Ausstellungsmaschine in der Lessner'schen Fabrik zu St. Petersburg bedeutendes Ausstellungsmestehne, und zu lauten Ausdrücken des Erstaunens und der Freude selbst von Seiten anderer heimischer Maschinensabrikanten Anlass gewesen sein, indem es die erste Schubstange solcher Grösse war, welche dort angesertigt wurde, während man sonst solche bedeutendere Schmiedstücke aus England bezog.

Dampfmaschinen wurden von solgenden russischen Firmen ausgestellt:

G. A. Lefsner in St. Petersburg eine 6opferdige Condensationsmaschine mit Regulator, Expansion und eine kleinere Hochdruckmaschine.

W. Baranovsky in St. Petersburg eine Woolfsche Maschine.

T. Bertrand in Odessa eine zweicylindrige kleine Maschine.

M. Tschebycheff in St. Petersburg eine stehende Maschine mit origineller Lenker-Geradsührung.

W. Crichton in Abo eine kleine Dampsmaschine an einer Winde.

Ferner wurden mehrere originelle Regulatoren gebracht.

In der Unterrichts-Ausstellung war, abgesehen von einer bedeutendentechnologischen Sammlung, noch eine große Anzahl von Studien über das Ganze und
über einzelne Theile des Dampsmaschinenbaues (unter Anderem eine Abhandlung
mit grafischer Darstellung der zur Beschleunigung der Massen nöthigen Drücke,
Steuerungsdiagrammen etc.) meist von Profesoren russischer technischer Schulen
ausgestellt, und nicht nur hier, sondern auch in den übrigen Gebieten des
Maschinenbaues ein reges Leben bekundet.

G. A. Lessner in St. Petersburg.

Die bedeutendste der russischen Maschinen war die sogenannte 6opferdige liegende Dampsmaschine mit vom Regulatorstand abhängiger Expansion und Condensation von G. A. Lessner in St. Petersburg. Sie zeichnete sich durch eine im Allgemeinen gute Construction und durch sorgfältige Arbeit aus, und nach dem ersten Anblick hätte sie ebensowohl von einem der westlichen Länder gesandt

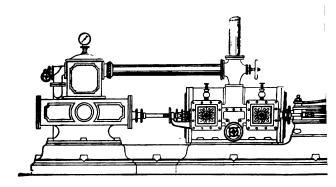
werden können, als aus diefem nordischen, der Maschinenindustrie erst so kurz erschlossenen Lande.

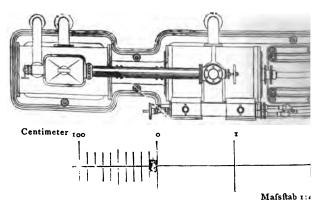
Auf einer unten durchgehenden mit 14 Fundamentschrauben gehaltenen Grundplatte, welche sich zum angegossenen Kurbeliager hin als einseitigerArm erstreckte, lag der aufgeschraubte Dampfcylinder von 458 Millimeter Bohrung und 0 90 Meter Hub.

Nachdem die Maschine mit 60 Umdrehungen per Minute arbeiten soll (1'8 Meter Kolbenweg per Secunde), erscheinen die Dampsleitungen für die Zu- und Abströmung mit 105 und 120 Millimeter Weite, 1/18 und 1/14 Cylinderquerschnitt, ganz gut bemessen, indem die mittlere Geschwindigkeit der Zuleitung 32 Meter per Secunde nicht übersteigt.

Der Cylinder war doppelwandig gegoffen und vom trischen Damps umströmt. welcher aus dem Mantel durch ein tiefliegendes Anlassventil in den aufge-Schieberkasten **fc**hraubten der getheilten Schiebersteue. rung kam. Oben auf dem Cylinder lag ein Dreiweg-Ventil, durch welches die Abströmung entweder in den ninten liegenden Condenfator oder direct vertical nach oben ins Freie stattfindet.

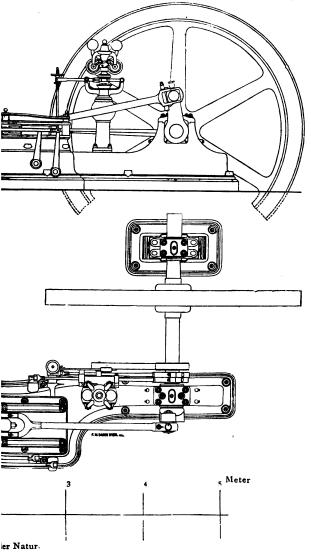
Im Innern des Cylinders ging der hohlgegossen mit gewölbten Böden versehene Kolben, an dessen Umsang drei einsache Gusringe selbstspannend dichteten. Ei-





ne halbversenkte Bronce-Hintermutter hielt diesen Kolben auf dem Conus der 70 Millimeter dicken Kolbenstange, und diese setzte sich rückwärts durch eine Stopsbüchse austretend zur Antriebsstange des Lustpumpen-Kolbens sort.

Außer dem Cylinder waren auch die Cylinder und Schieberkaften Deckel mit einer Holzverschalung versehen, welche theils radial in eine an den Stopfbüchsen-Angus gedrehte Schwalbenschwanz-Nuth eingepast und überhaupt in vorbedachte Vertiesungen gelegt bester aussahen als irgend anderswo.



Die Stopfbüchsen der Schieberstangen waren an den Stirnseiten des angeschraubten Schieberkastens nochmals gesondert aufgeschraubt und die Deckel unmittelbar ober den Schiebern forgfältig verschnitten, was viele Dichtungen bringt und die Herstellung unnöthig vertheuert.

Die Einschub - Theile fämmtlicher Stopfbüchsen waren überdiess nur kurz ausgebüchst und die metallenen Oelabstreiser wieder gesondert eingeschraubt.

Die Kolbenstange ging vorne durch den kugelför-Mitteltheil einer migen **schmiedeisernen** Traveise. welche sie mit einer vorderen Schraubenmutter hielt. Beiderseits des Mitteltheiles griffen die zwei Innen-Enden der kurz gegabelten Schub. stange mit offenen Bügelköpfen an, und dicht aufserhalb derfelben steckten die Geradführungsbacken.

Die Führung fand in einem eigenen mit acht Schrauben auf den Grundrahmen befestigten Aufsatze statt, welcher unter der Traverse mit geschlossener Platte hindurchreichte und derart, wenn auch etwas schwer, so doch die sichere Parallellagerung der beiden Führungsfeiten gewährte, was bei einem zweiköpfigen Schubstangen Ende der ungleichen Drücke halber jedenfalls wichtiger ist als bei gerader Construction. In den oberen gusseisernen Schienen liefen Geradführungsbacken, die

ebenfo mit Längsleisten verschnitten wie in den unteren Flächen.

Die Geradführungen maßen je 90 Millimeter Breite und 440 Millimeter Länge. Bei einem Dampfdruck von 4 Atmosphären Ueberdruck und dem Vacuum stellt sich hiebei der specisische Druck auf 21 Kilogramm per Quadrat-Centimeter, dessen Wirkung durch eine mit Schraubenkeilen stellbare Broncesohle an den Blöcken vorbedacht erschien.

Die Kreuzkopf-Zapfen hatten je 80 Millimeter Dicke und 65 Millimeter Länge, was bei gleichmäßigem Tragen 77 Atmosphären Schalendruck zulässt.

Die Bügel waren aber zwischen ausgehobelten Rinnen der Stangenenden eingelassen (also zwischen Längsnasen gehalten), was gleichsalls einen ungleichen Keilanzug minder schädlich machen wird.

Die Schubstange 43/4 Mal so lang als der Kurbelarm, endete vorne mit einem geschlossen geschmiedeten Kopf, zwischen dessen Hinterkeil und der Innenschale merkwürdiger Weise noch ein Zangenkeil eingelegt war, wie er bei einem Bügelkopf nöthig wäre.

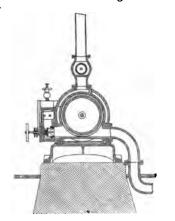
Der Bund des Kurbelzapfens war vorgeschraubt und der Lauf desselben hatte 100 Millimeter Dicke bei 125 Millimeter Länge, wodurch er 64 Atmosphären Schalendruck und 0.95 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit erfährt.

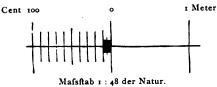
Der Kurbelzapsen sass dicht an der schmiedeisernen Kurbel und war hinten von einer niedern Mutter gehalten. Die Kurbel selbst stand mit ihrer Nabe eng an den Borten des Lagers und derart zeigte sich das Princip der möglichst kurzen Hebelarme völlig richtig durchgeführt.

Das Kurbellager war an den einseitig hinausreichenden Arm der Grundplatte angegossen. Es stand wohl etwas hoch ober derselben, aber die lang verlausende Form der Seitenwände schützte vor jeder Besorgniss. Die Schalen waren dreitheilig, der Bodentheil durch zwei Keile und die oben zusammenreichenden Seitenschalen durch je einen schraubengezogenen Keil stellbar. Der Deckel schien etwas schwach, war nicht übergreisend, aber durch je zwei Deckelschrauben gehalten.

Die Welle normal 190 Millimeter dick, lag mit 160 Millimeter Stärke 290 Millimeter lang im Lager. Der Horizontaldruck stellt sich dabei auf 15 Atmosphären und die Abnützarbeit auf 0.41 Kilogramm-Meter per Quadrat-Centimeter und Secunde.

Hinter dem Lager kamen die zwei Excenter der Steuerung, hierauf die Riemenscheibe für einen Bussregulator und endlich das Schwungrad.

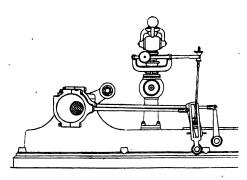




Das Schwungrad (Holzmodell) hatte 3.90 Meter Durchmesser, war zweitheilig und mit vier Schrauben im Ganzen gehalten. Die radiale Höhe seines Kranzes mass 240, die Breite 200 Millimeter und das Gesammtgewicht soll circa 5350 Kilogramm betragen.

Das Hinterlager der Welle war mit dem Kurbellager gleich schwer und stand aus einer großen durch vier Fundamentschrauben gehaltenen Platte.

Die Dampsvertheilung sand auf einem getheilten Schiebergesichte statt, dessen Canäle aber nicht so ängstlich kurz gehalten wurden, als es in den englischen Maschinen zu sinden war. Der Schieberkasten brauchte daher nicht über die Cylinderlänge vorzuragen und die Verschraubung einer Ansatzstanschen ergab sich ohne Zwang. Die Fabrik gibt an, dass dabei der schädliche



Raum fammt Canal jederseits nur 1/60 des vom Kolben durchlausenen Volumens betrage.

Das Schiebergesicht lag so nahe als überhaupt möglich am Cylinder, was dadurch erreicht wurde, dass die Excenterstangen nicht direct hinein reichten, sondern an den stehenden Hebeln zweier Wellen wirkten, welche quer im Bette gelagert waren. Der Schieberkasten lag nun auf der Gegenseite der Excenter und die ofcillienden Wellen trieben die Schieber mit wieder ausstellenden Armen.

Die Grundschieber waren dadurch stellbar, dass sie ähnlich den Meyerplatten mit eingelegten Muttern von dem Gewinde ihrer Stange mitgenommen wurden. Dieses war für beide Muttern im gleichen Sinne geschnitten und gestattete so, des aussen angeschmiedeten Gabelstückes sür die Hebelstange wegen, eine Einstellung auf die Höhe eines halben Ganges.

Die Deckplatten waren aber nach Meyer construirt und durch die entgegengesetzten Steigungen ihrer Stangengewinde mit einem hinteren fix gelagerten Griffrad (mit Index) auf verschiedene Füllung von Hand aus zu richten.

Der Regulator wirkte nun gleichfalls auf diese Deckplatten und zwar auf folgende Art:

Die Expansions-Excenterstange greist jenen Arm der einen quer unter dem Maschinenbett durchlausenden oscillirenden Welle, welche andererseits die Deckplatten treibt, nicht direct an, sondern wirkt aus einen Blindhebel, dessen Ende also constant und nach dem Gesetze des Expansions-Excenters schwingt. Dieser Blindhebel steckt gerade hinter dem besprochenen Steuerarm, ist aber in Folge eines anderen Drehungspunktes kürzer als dieser und mit ihm durch einen Bolzen gekuppelt, der in Schlitzen des Armes und des Hebels gleichzeitig verschiebbar sist. Findet nun die Kuppelung im obersten Punkte, der Flucht der Excenterstange statt, so überträgt sich deren Ausschlag auf den Steuerarm sast so, als ob der Blindhebel nicht vorhanden wäre.

Wird aber der Bolzen gegen abwärts verschoben, so tritt die Wirkung der verschiedenen Länge von Blindhebel und Arm ins Spiel und der längere und um einen tieseren Punkt schwingende Steuerarm empfängt eine desto kleinere Winkelbewegung, je näher der Verbindungsbolzen dem Drehpunkte des constant ausschlagenden Blindhebels kommt.

Indem sich also derart die Excentricität jenes ideellen Expansionsexcenters verkleinert, welches den Antrieb erzeugend gedacht werden kann, verringert sich auch die Füllung der Maschine, und ohne am Griffrad etwas zu ändern, stellt sich ein neuer höherer Expansionsgrad ein, wenn der Kupplungsbolzen in jenem Schlitze gesenkt, das ist dem Drehpunkte näher gerückt wird.

Der Eintritt des früheren Abschlusses ist dabei ganz unzweiselhast, mir scheint aber auch, dass bei der Einströmungsänderung auf solche Art eine zweite Einströmung oder ein Nachfüllen des Cylinders ungemein oft eintreten wird, wenn nicht soson mit jeder halbwegs bedeutenderen Bolzenverschiebung auch eine andere Plattenstellung mit dem Hand-Griffrad beforgt wird.

Die Verschiebung des Mitnehmbolzens zwischen Blindhebel und Steuerarm geschieht nun durch den Regulator, an dessen Manchette jener Bolzen derart hängt, dass er sich senkt, wenn sich letzterer hebt, und umgekehrt. Zur Vergrosserung des wirksamen Weges trägt der Regulatorständer zwei Arme angegossen, in dessen einem Auge ein vorgelegter in seiner halben Länge die Manchette umfassender Hebel spielt und dessen freies Ende daher den Weg derselben verdoppelt. Diese verdoppelte Bewegung kommt auf das kurze Ende des, eigentlichen Regulator-Hebels und der trägt erst am äusseren langen Ende die Stange, an der der regulirende Bolzen hängt

Dass die Länge dieser Hängstange durch ein Langgewinde mit kleinem Griffrad veränderlich ist etc., braucht minder erwähnt zu werden, als dass die mögliche Gesahr der regelmässig wiederkehrenden Nachfüllung eine wohl zu beachtende ist, welche, wenn ja eintretend, ausser der Dampsverschwendung noch eine heillose Consusion in die Maschine bringen müsste, denn der Regulator würde dann desto stärker nachfüllen, je früher er abschneidet, d. h. je höher er steht. Und würde ein ungeschickter Wärter die Geschwindigkeit für einen vorübergehenden Beharrungszustand mit dem Damps-Einlassventil reguliren, so würde bei steigender Last, also mit sinkender Geschwindigkeit, das ist mit sich schließendem Regulator wohl die erste Füllung größer, aber die Nachfüllung kleiner und die Maschine könnte leicht plötzlich dieser Nachhilse entbehrend zum Stillstand kommen, trotzdem dass der Regulator auss Weiterössen strebt.

Stünden aber die Platten fix und derart, dass nie ein Nachfüllen eintreten kann, so müsten entweder die Füllungsgrenzen sehr beschränkt oder die Canäle unbrauchbar eng bleiben.

Aus diesen Gründen kann ich diese eben beschriebene Steuerung nicht für gut erachten, es wäre denn, dass der Regulator gleichzeit die Plattenentsernung stellen würde, wo man aber dann der Veränderung der Excentricität mit dem eingeschaltenen Blindhebel gar nimmer bedürste.

Der Condensator lag auf der in Einem fortgesetzten Grundplatte nahe dem Dampscylinder in dessen gleicher Flucht, und ein gerades Kupserrohr von den eingangs angesührten Dimensionen sührte den Abdamps durch eine Compensations-Stopsbüchse in eine hohe würselsörmige Kuppel, welche mit großem Flansch auf den Lustpumpen-Körper ausgeschraubt war, deren Kolben unten arbeitete. Letzterer hatte 185 Millimeter Durchmesser, und da sein Hub jenem des Dampskolbens gleicht, so verhalten sich die durchlausenden Volumen wie 1:6-1.

Die rechteckigen Klappen und der Pumpencylinder liegen in derfelben horizontalen Ebene und durch Abschraubung je eines Stirndeckels sind zugleich je zwei Klappen zugänglich. Die Klappen arbeiten auf Sitzen, welche mit einer einzigen Mittelschraube gehalten, also durch Wegnahme einer einzigen Mutter ausgenommen werden können.

Die ganze Maschine hätte eigentlich vorbestimmt während der Ausstellung im Gange sein sollen, und da sie auch zur Indicirung vorbereitet war, so wäre das Wesen der Steuerung unzweiselhast klar gelegt worden. Leider wurde aber das Schwungrad nicht zur Zeit sertig und auch kein anderes beschafft, und so lag sie denn mit einem hölzernen Schwungrad ausgestattet fortwährend kalt.

Die Ausführung der Maschine war, so weit es sich beurtheilen lies, musterhaft. Die Zeichnung im Allgemeinen schön und solch einer großen Maschine würdig, wenn auch etwas viel architektonische Linien und manche etwas ungewohnte Formen an ihr erschienen. Sämmtliche Schraubenmuttern etc. waren eingesetzt (verstählt) und die blanken Flächen tadellos. Die Holzverschalung war ebenholzartig gebeizt und nach geschmackvoller Sternsorm cannelirt.

A. Lessner stellte noch eine kleinere Maschine von 240 Millimeter Cylinderbohrung und 0.44 Meter Hub aus, welche mit 100 Umdrehungen per Minute, das ist 146 Meter Kolbenweg per Secunde arbeiten soll.

Das Einströmrohr von 40 Millimeter Weite, ¹/₃₅ Cylinderquerschnitt ist wohl bedeutend zu eng, aber sonst war die Maschine nach gutem Muster angelegt.

Der auf einen ebenen kastenförmigen Grundrahme geschraubte Cylinder enthielt einen hohlen Gusskolben, welcher die durchgehende Kolbenstange mit einerseits versenktem Kopf und andererseits mit einer ganz versenkten Mutter hielt, wodurch die Verbindung wohl kurz aber bei sorgfältiger Aussührung noch hinlänglich sicher ist und ebene Deckel gibt.

Die 36 Millimeter dicke Kolbenstange stak in einem Kreuzkopf, dessen untere Führungsplatte mit stellbarem Bronceschuh nicht centrisch zum Zapsen, sondern an die Gabel und hintere Keilnabe angegossen war. Der Führungsdruck auf dieser 90 Millimeter breiten und 200 Millimeter langen Platte beträgt bei

5 Atmosphären Betriebsdruck im Cylinder 2 4 Atmosphären.

Der Kurbelzapsen war normal, indem er bei 55 Durchmesser und 70 Millimeter Länge wohl nur einen Schalendruck von 57 Atmosphären, aber eine Abnützarbeit von 0.79 Kilogramm-Meter per Secunde und Quadrat Centimeter Oberstäche ersuhr. Er befand sich mit vorstehendem Bund in einer gut balancirten Kurbelscheie, welche abermals mit dem Bund des Kurbellagers dazwischen auf der Welle sass.

Das Kurbellager war schief nach einwärts geneigt an das Bett gegossen, trug an seiner Aussenwange (nicht am Deckel) die Schmiervase angegossen und war mit einem slachen Deckel und jederseits einer Schraube geschlossen. Das Auslager, welches es der 75 Millimeter dicken Welle bot, war besonders klein, indem sich der Schalendruck aus 29 Atmosphären und die specifische Abnützarbeit aus 0 55 Kilogramm-Meter stellt.

Hinter dem Lager kamen drei zusammengegossene Excenter, deren zwei in gerader Flucht die beiden Schieber einer Meyersteuerung (im aufgeschraubten Schieberkasten) und das dritte eine seitlich schief ans Bett geschraubte Speisepumpe betrieben.

Das Schwungrad von 184 Meter Aussendurchmesser (130 und 180 Kranzquerschnitt) war an der Nabe mit Schmiedeisen Ringen armirt und sass frei auf drei Keilen über der Welle.

Die Fundamentschrauben waren in die Grundplatte versenkt und die Aussparrungen mit Blechplatten geschlossen. Das Fundament selbst ist als pyramidenförmiger Bau von einer Tiese gleich fünf Cylinderdurchmesser angenommen.

Ein riemenbetriebener Porterregulator griff in die Drossel, dessen Kegelgetriebe im Innern des hohlgegossenen Ständers geborgen lag. Als Kleinigkeit mag noch bemerkt sein, dass das Griffrad des Damps-Einlassventiles aus einer blanken Metallscheibe mit rundem schwarzgebeizten Holzrand bestand, was prächtig aussieht.

W. Baranovsky in St. Petersburg.

Eine Maschine, deren Construction meist selbstschaffende Energie verräth, wenn auch das Aeussere an englische Formgebung (Allen-Maschine) anklang, war die liegende Wools-Maschine ohne Condensation vom Ingenieur W. Baranovsky in St. Petersburg, der seit mehreren Jahren Motoren in solgender Anordnung baut:

Die beiden Cylinder sind hintereinander und in einem Stück, jedoch mit eingelegten und nachträglich verschraubten Trennungsboden gegossen. Der kleine Cylinder sinder sich am Aussenende der Maschine, während der große Cylinder gegen die Geradsührung zu liegt. Letzterer schließt nun mit zwischengeschraubtem Vorderdeckel an den ausstehenden Kreisslansch der Grundplatte, welche hier erst beginnend, die Cylinder rückwärts völlig frei hinausragen lässt, selbst aber dauernd am Boden ausliegt. Diese enthält das Kurbellager und hinter demselben rechtwinklig zur bisherigen Längenrichtung einen Seitenblock angegossen, welcher unter der Kurbelwelle zum zweiteu Lager sührt, welches gleichfalls mit der ganzen Platte ein einziges Gusstück bildet. Frei ausser diesem Hinterlager sitzt das Riemenschwungrad auf der Welle und nun muss die Maschine allerdings besser

fundirt bleiben als irgend eine andere mit gesondertem Hinterlager, wo sich die Senkungen höchst ungleichartig einfinden können.

Die Form des Bettes selbst zeigt einen schlichten Hohlguts Körper von jener weichen Gestaltung, wie selbe zuerst von Allen in Manchester, dann aber

auch von Tangye etc. angewendet wurde.

Die Cylinder von 76 und 144 Millimeter Bohrung enthalten Gusskolben ohne Spannringe und auch die Stopsbüchse des Trennungsbodens zwischen beiden bildet nur eine einsache Nabe ohne irgend eine andere Vorrichtung als dünne eingedrehte Nuthen, welche gleich solchen am Umsange der Kolben dichten und centriren sollen. Herr Baranovsky theilte mir mit, dass er solche Kolben und Stopsbüchsen nach vierjährigem Betriebe untersuchte und keine Spur einer Abnützung der Lausstäche aufsinden konnte.

Die Kolben sitzen mit je einer Schraubenmutter sestigehalten auf ihrer gemeinsamen Stange, deren Vorderende durch die Stopsbüchse des Vorderdeckels geht. Letztere ist blos mit einer einzigen centrischen Mutter anzuziehen, was einentheils einen gleichmäsigen Druck auf die Einlage und andererseits den Vortheil bietet, dass Alles auf der Maschine und ganz ohne Handarbeit sertig gemacht werden kann.

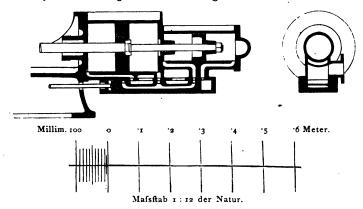
Eine einzige Schwierigkeit scheint zu bestehen und dies ist die schwere Zugünglichkeit zu den Kolben dieser Maschine. Diese zu ermöglichen, müssen wohl die Cylinder vom Bett abgehoben werden, indem sonst keine Möglichkeit des Zukommens besteht.

Die Führung findet mit normalem Gabel-Kreuzkopf und auf angegossenen unteren Schwalbenschwanz-Gleitslächen statt, welche durch überschraubte Lineale vor dem Losheben gesichert sind.

Die Schubstange endet beiderseits mit geschlossenen Köpsen und greift vorne auf einer Kurbelscheibe an, welche vor dem mit überschnittenem Deckel

versehenen Lager sitzt.

Hinter dem Lager kommt das Excenter für die einfache Steuerung und dessen Stange übersetzt an den Armen einer kurzen quer im Bett liegenden Welle auf den Vertheilungsschieber. Dieser liegt zu tiesst am Cylinder unten im aufgeschraubten Schieberkasten und sein Rücken ist mit den Aussenstanschen des Kastens zugleich abgehobelt, so dass der innen ganz gehobelte Schieber-Kastendeckel dampsdicht und solglich entlastet anliegen soll.



Die Steuerung der vier Cylinderseiten geschieht nun mit einem einzigen Schieber, dessen eingegossener Längscanal an drei Orten mündet, deren stets zwei zur abwechselnden Verbindung der symmetrischen Cylinderseiten dienen, während

die dritte Oeffnung am vollen Stege läuft und so geschlossen bleibt. Ein- und Aus-

strömung findet durch die Schieberlichten statt.

Dadurch, dass die Dampswege ganz zu unterst an den Cylindern liegen, ist jeder Ansammlung von Wasser etc. im Innern vorgebeugt, ohne dass das Zukommen zu den unten völlig frei liegenden Schieberkassen verwehrt erschiene. Die Dampswege sind wohl ziemlich lang und der Canal im Schieber bildet eine Vergrößerung des schädlichen Raumes. Da aber die Maschine ohne Condensation und variable Expansion arbeitend doch nicht den höchsten Ansprüchen an Oekonomie gerecht werden soll, sondern ein möglichst einsacher, aber doch mit erzwungener höherer Expansion arbeitender Motor sein will und übrigens auch nur für kleine Essestie (bis 15 Pferde) gebaut wird, so scheint das System umsomehr beachtenswerth, als man ja auch sonst die Expansionswirkung an einer einzigen Kolbenstange zu gewinnen für direct wirkende Pumpen etc sucht.

Der Regulator befindet fich direct an der Kurbelwelle und zwar liegend in dem freien Theil zwischen den beiden Lagern. Er besteht aus zwei mit der Welle rotirenden gusseisernen Linsen, welche auf je einer Federplatte mit Stellschraube halten. Eine Endseite der Federn wird in einem Stellring, der zugleich den Lagerbund abgibt, mit Stockschrauben sestgehalten, während die andere Endseite den Manchettenring mitnimmt, wenn die Bewegung eintritt. Die Regulirung geschieht durch Dampsdrosselung mit einem Spaltschieber im Dampsfrohr.

T. Bertrand in Odeffa.

Diese Firma stellte eine kleine gekuppelte Dampsmaschine aus, deren Kurbeln unter 90 Grad wirkten. Bemerkenswerth war dabei die verschiedene Größe der beiden Cylinderdurchmesser (150 und 200 Millimeter) und die Verwendung eines originellen runden Vierwegschiebers als Anlassventil, was solgende verwersliche, aber beabsichtigte Arbeitsweisen gestatten soll:

t. Für ganz kleinen Effectbedarf arbeitet der kleine Cylinder allein, indem er den Keffeldampf empfängt und durch ein geöffnetes Ausströmventil ins Freie entlässt.

2. Für mittleren Kraftbedarf arbeitet der große Cylinder allein, indem der

Vierweghahn ihm den Dampf zuweist.

3. Für größeren Kraftbedarf arbeitet der kleine Cylinder als Hochdruckund der große als Expansionscylinder nach Woolfschem Principe (aber ohne Condensation), indem das Ausströmventil des kleinen Cylinders geschlossen wird, während durch den Vierweghahn die Verbindung der beiden Cylinder bei gleichzeitigem Abschlusse des großen Cylinders vom Kesseldamps einzustellen ist.

4. Für den Maximaleffect arbeiten beide Cylinder mit frischem Damps.

Nachdem die Kurbeln unter 90 Grad stehen, so musste ein größerer Dampfraum zwischen den beiden Cylindern als Reservoir eingeschaltet sein, welcher sammt einem Dampsmantel mit in dem gemeinsamen Gusstück der beiden Cylinder enthalten war.

Die einzelnen Theile der Maschine waren auf einer durchgehenden Grund platte aufgeschraubt. Bei den Führungen war diese eingezogen und unter den

Kurbeln der doppelt gekröpften Welle vertieft.

Die Führungen selbst waren rein cylindrisch, indem die Kreuzköpfe gleichsam zu Kolben ausgebildet in beiderseits offenen und ausgebohrten Führungsrohren liesen. Um diese Kolben lagen noch auswechselbare Ringe, welche die Abnützung erlitten, und nachdem sich dieselben centrisch unter den querdurchsteckten Zapsen fanden, so kann man dieser Art der Führung keinen anderen Vorwurf machen, als höchstens den der rascheren Abnützung und des schweren Aussehens.

Die Schieherstangen waren consequenter Weise ähnlich geführt; nur waren hier die Führungsrohre direct mit dem Drucktheil der Stopsbüchsen zusammengegossen, während die Hauptführungen auf der Grundplatte ruhten.



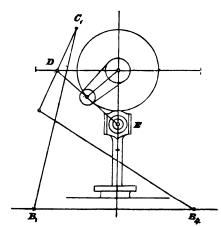
Die Schubstangen hatten innen geschmiedete und aussen mit vorderem Einlagestück geschlossene Köpse. Zwischen Keil und Schale besand sich stets eine

Für die gekröpfte Kurbelwelle waren zwei breite Aussen- und ein schmales Zwischenlager (letzteres auf einem Damm in der Kurbelgrube) angeordnet und auf hohe Angusse des Bettes geschraubt. Sie enthielten dreitheilige Schalen, deren eine Fuge vertical oben in der Mitte stand, während zwei horizontale Fugen unten von einer gesonderten Fussichale herrührten. Erstere waren mit je einer Seitenschraube in den Lagerwangen, letztere mit unterlegtem Keil und zwei Aussenfchrauben stellbar.

Aufserhalb der Lager kam jederseits symmetrisch ein Schwungrad von 1.5 Meter Durchmesser mit abgedrehtem Kranze. Zwischen den Führungen stand ein Porter'scher Regulator für die Dampsdrossel im gemeinsamen Zuströmrohr.

M. Tschebycheff in St. Petersburg.

An einer stehenden Dampfmaschine war eine neue Lenker-Geradführung angebracht, welche die Schubstange wegfallen macht und wobei die Kurbelwelle nur wenig hoch über den feststehenden Cylinder zu liegen kommt.



Die Tschebycheffsche Geradführung besteht in der Combination der folgenden zwei Einzelführungen:

Werden die zwei Enden einer steifen Stange längs zwei aufeinander fenkrecht stehenden Linien geführt, so beschreibt ein Punkt in der halben Stangenlänge genau einen Kreis. Wird daher umgekehrt eine steise Stange an einem Ende (z. B. horizontal) gerade und mit ihrer Mitte (z. B. durch die Treibkurbel der Dampfmaschine) in einem Kreise geführt, so muss das andere Ende (welches z. B in den Kreuzkopf eingehangen ist) gleichfalls eine gerade Bahn beschreiben, welche auf die erstere normal (hier also senkrecht) bleibt.

Die horizontale Geradführung jenes äusseren Stangen-Endes ge-

schieht nun von der Mitte einer einem Gelenkviereck angehörigen Stange aus, deren beide in der mittleren Lage symmetrischen gekreuzt stehenden Steilseiten (Lenker) in festen Drehpunkten am Cylinderdeckel schwingen. Bei bestimmten Verhältnissen der Vierecksseiten (welche in einer russisch gedruckten Brochure des Weiteren dargelegt find) * beschreibt der mittlere Punkt der oberen Vierecksseite höchst angenähert eine gerade Linie und dieser ist zur Horizontalführung des einen Endes

wenn
$$B_1 C_1 = B_1 C_4 = r$$
 angenommen und $B_1 B_4 = a$

Punktes D wenn B₁ C₁ = B₁ C₄ = 1 angenommen und B₁ B₄ = a C₁ C₅ = b gesetzt wird, muss
$$a = \frac{C_1 C_1 c_2 + c_3 c_4 c_5}{\sqrt{8 - 3 \sigma + \frac{15}{64} \sigma^2 + (8 - \sigma) \sqrt{1 - \frac{1}{2} \sigma + \frac{3}{64} \sigma^2}}$$

^{*} Ich liess mir diese Brochure übersetzen und entnehme daraus die Bedingung der geraden Führung des Punktes D

jener steifen Stange benützt, deren anderes Ende am Kreuzkopf hängt, während ihre Mitte den Kurbelzapfen aufnimmt.

In der Ausführung dreht fich der Treibzapfen in der Scheibe felbst, und geht in das doppelt gekröpfte Stück DE über, welches bis zu E, wo der Kreuzkopf wirkt, an der Kurbelscheibe anliegt. Auf der Vorderseite desselben biegt sich nun das Schmiedstück als Gegenkurbel zurück, wo es genau in der Wellenhöhe mit einem Stirnzapfen D enget, welcher von der vorne schwingenden Gerad führung ergriffen wird.

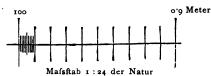
Die geradführende Schlussseite des Viereckes wurde an ihren beiden Enden von den Lenkern erfasst, doch stand einer der Zapsen auf der Vorder-, der andere auf der Hinterfeite und die Lenker felbst waren hakenförmig geformt und gingen von den ungleichen Stirnen ihrer Naben aus, um sich bei der Begegnung (wobei sich die Projection ihrer Bahnen scheidet) auszuweichen.

Der Hub des ausgestellten Maschinenmodelles betrug 200 Millimeter und das Viereck mass 230 Millimeter zwischen den sesten Fusspunkten, 300 Millimeter an den beiden Lenkern und 100 Millimeter in der oberen Schlussseite. Der Kurbelhalbmesser betrug 50 Millimeter, 1/4 des Kolben Hubes.

Bei der Arbeit wirken die Kräfte häufig unter ungünstigen Winkeln. was in Verbindung mit der schwierigen Einhaltung der absolut bemessenen Stangen, längen leicht eine zerrende Bewegung einführen dürfte.

W. Crichton & Comp. in Abo Finland.

Diese nach den Ausstellungsgegenständen zu schließen ganz prächtig geleitete Fabrik stellte eine kleine zweicylindrige Schiffsmaschine und eine Dampfwinde aus Beide Maschinen als Ganzes entziehen sich wohl diesem Berichte,



aber von letzterer ist die Umsteucrung erwähnenswerth.

Die Dampswinde hatte einen Cylinder von 152 Millimeter Bohrung und 0.203 Meter Hub, welcher schief am Seitenschilde lag. Der Kreuzkopf fammt oberer und unterer Führungsplatte war an die Kolbenstange geschmiedet, ausgebüchst und von der Schubstange, welche den Zapfen sest hielt, umfasst. Letztere endete auch bei der Kurbel mit einem geschlossenen Kopf und trieb die gut balancirte Kurbelscheibe mit einem

$$b = \frac{1 + \sqrt{4 - 2\sigma + \frac{3}{16}\sigma^2}}{\sqrt{3\sigma + \frac{15}{64}\sigma^2 + (8 - \sigma)\sqrt{1 - \frac{1}{2}\sigma + \frac{3}{64}\sigma^2}}} werden$$

wobei σ den sin. vers. des Winkels der größten Neigung der Linie C_1 C_4 zur B_4 bedeutet. Für $\sigma = 1$ $\sigma := \frac{4}{3}$ wird $\sigma = 0.30992$ $\sigma := 0.29533$

wird a = 0 30992 a = 0 29533
b = 0.76831 b = 0.76415
Der Hub foll dabei l = 0.68099 l = 0.59679 betragen (?)
Die Abweichung 8 des geführten Punktes von der Geraden beträgt dabei nie

δ = 0.00038 δ = 0.00014 des Hubes. Bei gleichwerthiger Watt'ícher Führung foll dabei die Abweichung δ = 0.00060 werden.

eingenieteten Zapfen. Hinter dem Lager sass ein einziges Excenter und dann das Keilrinnen-Frictionsrad für die zweite Vorgelegweile der Trommel.

Das Excenter war von einem schmiedeisernen Ring im Ganzen umgeben und dessen angeschmiedete Stange trieb einen Rohrschieber von 63 Millimeter Durchmesser, der durch die Rotirung eines gewöhnlichen Normalschieber-Langsschnittes um die ausserhalb liegende Schieberstange erzeugt gedacht werden kann

Nun führten zwei Canäle in das anschließende Gehäuse des Rohrschiebers und zwar der eine ans Ende und der andere in den abgedichteten Ringraum. Diese gingen zu beiden Seiten eines Ausströmcanales von der oben aufgegossenen Platte einer Dampskammer aus und waren abwechselnd durch einen normalen Muschelschieber überdeckt, der zugleich zum Anlassen diente.

Je nachdem nun dieser Schieber von der Hand des Wärters eingestellt wurde, stand die Maschine entweder abgesperrt oder ging vor- oder rückwärts, weil sich die Dampswege vertauschten.

Dass sämmtliche Theile aus dem gleichen (Gusseisen) Materiale wegen der Wärmedehnungen hergestellt sein müssen, ist ebens selbstverständlich, als das Excenter genau unter 90 Grad, der Schieber ohne Voreilen und die Maschine ohne Expansion arbeiten wird. Der Vortheil größter Einfachheit, wenn auch auf Kosten der wegen der kurzen Arbeitszeit ohnedies belanglosen Oekonomie scheint hier glücklich erreicht.

Die Schweiz.

In sämmtlichen Schweizer Maschinen hing die Füllung vom Stande des Regulators ab und sand keine Drosselung statt. Sämmtliche Maschinen waren mit dem Seitenbalken zur Verbindung von Cylinder und Lager ausgestattet und bildeten dadurch den geraden Gegensatz zu den englischen Maschinen, welche (fast) sämmtlich auf der Grundplatte ruhten.

Sämmtliche Schweizer Maschinen waren für kleine Normalfüllungen und daher für Condensation eingerichtet, indem man von dem mässigen Drucke von fünf Atmosphären nicht abging. Doch steigt man mit der Kolbengeschwindigkeit und den Dampswegs-Querschnitten, deren Größe durch die allgemeine Anwen-

aung des Indicators richtig gestellt erscheinen.

Die Beanspruchung der einzelnen Theile und insbesondere der Zapsen ist im Allgemeinen niedriger als in den deutschen und österreichischen, aber höher als in den englischen Constructionen und überall sinden sich die Principe eines gesunden Maschinenbaues bekannt und verwendet, was in Verbindung mit einer gefälligen Formgebung die Schweizer Maschinen der höchsten Beachtung werth erscheinen lässt und ihnen den Rang unter den besten der Ausstellung sichert.

Ausgestellt hatten:

Gebrüder Sulzer in Winterthur. Große Antriebs- und zwei kleinere Maschinen.

Escher-Wyss & Comp. in Zürich. Grosse Corliss-Maschine.

Socin & Wick in Basel. Corlis-Maschine.

Scheller & Berchtold in Thalweil. Antriebsmaschine mit eigener Steuerung.

Gebrüder Sulzer in Winterthur.

Die Firma Gebrüder Sulzer in Winterthur fandte eine der besten und schönsten Dampsmaschinen der ganzen Ausstellung, welche einen Theil der schweizerischen Abtheilung der Maschinenhalle betrieb. Die Gesammtanordnung derselben ist bekannt und unter Anderem im officiellen österreichischen Berichte der Pariser Ausstellung 1867 in hervorragender Weise gewürdigt.

Wesentliche Unterschiede gegen dort waren außer den größeren Dimensionen der hier ausgestellten Maschine, des anderen Lustpumpen-Antriebes und einigen Detailabweichungen nur in der Steuerung zu finden, deren Stellung nun auf den Regulator nicht mehr zurückwirkt, wie es dort noch der Fall war.

Die hier ausgestellte Maschine von nominell 70 Pferden hatte einen Cylinder von 450 Millimeter Durchmesser und einen Kolbenschub von 1.05 Meter. Sie albeitete mit 50 Umdrehungen per Minute oder 1.75 Meter Kolbenseschwindigkeit gegen 1.5 Meter des Pariser Modells, welches allerdings kleiner war und nur 370 Millimeter Bohrung bei 0.90 Meter Hub besass.

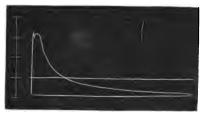
Die Dampsvertheilung geschieht hier bekanntlich mittelst 4 gusseiserner Doppelsitz-Rohrventilen, welche sich oben und unten an den beiden Cylinderenden befinden und derart möglichst kleine schädliche Räume (circa 3 Percent) geben.

befinden und derart möglichst kleine schädliche Räume (circa 3 Percent) geben.

Diese Ventile besassen 120 und 130 Millimeter Durchmesser, was einem Querschnitte von 1/14 und 1/12 des Cylinder-Querschnittes entspricht. (In Paris standen

Digitized by Google

1/25 und 1/22 in Verwendung.) Das Zuleitungs-Dampfrohr besass aber nur 102 Millimeter Weite oder 1/29 der Cylinderstäche. Nach $\frac{f_1}{f} = C$. v. gibt sich das massgebende Verhältniss für das Zuströmrohr mit 1/29 als ein auch bei hohen Füllungen, der Kolbengeschwindigkeit noch ziemlich entsprechender Wertin, während es in Paris 1/29 und entschieden zu klein war.



Die Dampfvertheilung war fast tadellos. Ich nahm (am 15. September 1873) eine Reihe von Diagrammen deifer Maschine auf, wobei ich unter Anderem den Regulator mit der Hand (für einzelne Hube) mehr und mehr nieder drücken lies, um die Gestaltungen der Admission bei verschiedenen Füllungen mit übereinander geschriebenen D.a. grammen kennen zu lernen. Die Maschine der Ausstellung betrieb nämlich

für gewöhnlich die ihr angehangene Transmission mit 1/30 Füllung und aerart war diese doch bis auf 1/40 zu bringen.

Von den 2·25 Atmosphären, welche das Manometer der Dampsleitung anzeigte, kamen dabei circa 2·20 Atmosphären Ueberdruck in den Cylinder. Das usteigen der Drucklinie ersolgte wohl nicht absolat senkrecht, aber doch mit nur geringer Abweichung. Der kleine, hieher stammende Arbeitsverlust erklärt sich aus dem Einslusse der durch die hohe Expansion und der Rückgangszeit herrührenden Abkühlung der innersten Materialschichte des Cylinders und würde vielleicht noch größer sichtbar werden, wenn nicht die denkbar ausgiebigste Heitzung derselben platzgriffe. Diese sindet nämlich durch den gesammten das Dampshemd durchströmenden frischen Arbeitsdamps der Maschine statt, dessen Wärmeabgabe der Admissionsspannung mit zu Gute kommt.

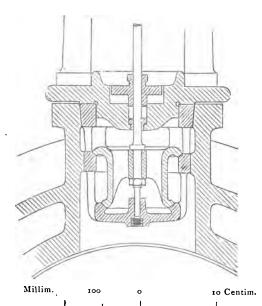
Die Expansionslinie ist merklich höher als es dem (die höchsten Dampscurven gebenden) Mariotte'schen Gesetze mit Rücksicht auf die schädlichen Räume entspricht. Dieses mag gleichsalls wieder außer der Nachverdampsung des mitgerissenen Wassers von der Heizung des Cylinders herrühren, denn das ein Nachströmen durch undicht gewordene Ventile stattgefunden hätte, habe ich Grund zu verneinen. Bei der Abrüstung der Maschine nach Schluss der Ausstellung besah ich nämlich die Ventile und sand ihre Schlusssächen völlig gleichmässig glänzend, was bezeht für ihren dichten Abschluss sprach.

Dieses leichte Abweichen vom senkrechten Anstieg der Admissionie findet man übrigens auch an den andererorts ausgenommenen Diagrammen von Sulzer- und überhaupt anderer hoch expandirender ähnlicher Maschinen, und es ist mit eine Ursache des weichen Ganges derselben, indem der Druck nicht plötzlich ins Gestänge tritt. Es beschränkt aber auch die zulässige Kolbengeschwindigkeit, was übrigens erst in weiter Ferne steht und durch Verwendung der Compression sofort zu beheben wäre. Eine ausgiebige Compression kommt aber auch in andernorts stehenden Sulzer-Maschinen vor, wodurch dieser hier als Arbeitsverlust allein betrachtete kleine Misstand gänzlich entfällt, den ich nur darum etwas ausssihrlicher besprach, um zu zeigen, wie diese, eine der besten bis heute gebauter Maschinen doch noch nicht das denkbar Vollkommene ihrer Art bietet.

Dass die Ausströmlinie sast horizontal erscheint, ist bei den kleinen Füllungen der Ausstellungsmaschine nicht zu wundern. Bei den höheren Endspannungen grösserer Füllungen zieht sie sich etwas schleichend herunter, was wohl überall und bei allen anderen Maschinen vorkommt und von den in der Regel etwas engen Hinleitungen zu einer sernen, selbstwirkenden Einspritzung herrührt Uebrigens waren im Ausströmrohre mehrere Ecken und ein Dreiweg-Wechsel zu

paffiren, welche den Dampf ins Freie ausströmen ließe, falls der Condensator in Umstand kommt.

Der Condensator lag hinter dem Dampscylinder in gleicher Flucht und enthielt eine direct von der rückwärts verlängerten Kolbenstange betriebene doppelwirkende Lustpumpe von 180 Millimeter Durchmesser. Deren Volumen hatte daher das reichliche Größenverhältnis von ½ des Cylindervolumens, welches das constante Vacuum von 70 Centimeter erklärt.



Mafsstab 1 : 5 der Natur.

Der doppelwandigeDampfcylinder mit angegoffenem, hohlen Vorderboden bildet fammt den gemeinsamen Dampfwegen, den Ventilgehäusen, den Trag- und Seitenpratzen für die Steuerung etc. ein einziges Gussftück Wäre der Cylinder unverkleidet, so möchten die Gehäuse für die eingehangenen Glockenventile stark abstehend und häfslich erfcheinen. Nun umkleidet aber ein Dampimantel und eine dreifache Lage schlechter Wärme leiter (Cement, Filz, Holz) das Ganze, und hatdie äußerste Hülle genau doppelt so großen Durchmessers erscheint als die Bohrung des von ihr geschützten Cylinders beträgt, i gibt diess ungewohnte Verhältniss der Maschine ein gewisses mächtiges Gepräge.

Der rückwärtige Cylinderdeckel ist gleichfallshohl gegossen und enthält die Stopfbüchse für die hintere Kolbenstange. Die Kolbenstange ist vorne und rückwärts des

Kolbens gleich (66 Millimeter) dick. Der Kolbenkörper besteht aus zwei symmetrischen Hälsten und die Kolbenstange ist zwischen denselben wie eine vergrösserte Schraube mit angestauchtem, conischen Kopf und eingeschnittenem Flachgewinde für eine starke Mutter versehen, wodurch die Verbindung der Platten untereinander und mit der Kolbenstange unter Einem entsteht.

Zwei eingelegte Gussringe mit einem einzigen hinterlegten Stahlringe besorgen den selbstspannenden dichten Schluss, der übrigens noch, abgesehen von den starken Kolbenstangen, durch eine der Abnützung gut widerstehende besondere Gusseisen-Sorte möglichst gewahrt wird.

Die Stopfbüchsen haben rückgreisende Deckrohre und der hintere Cylinderdeckel eine große, blank gedrehte Gußkappe, welche die Schrauben etc. umhüllt und das Blankhalten erleichtert.

Die Doppelsitz-Ventile selbst sind, wie schon erwähnt, dauernd dicht. Diess ist eine andernorts bei größeren Durchmessern oft vergeblich angestrebte Sache und ist in Sulzer's Construction darum erreicht, weil der eine Sitz den andern mit Rippen trägt, deren gleiches Material mit dem des eingehangenen Ventilkörpers

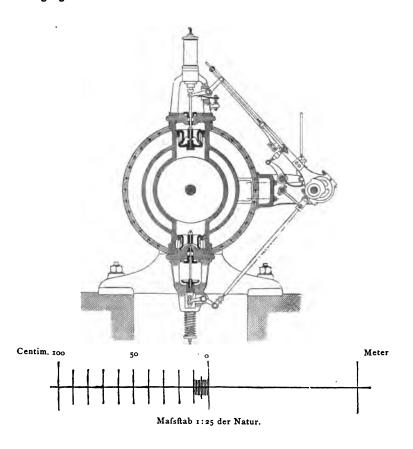
eine gleiche Dehnung unter den verschiedenen Temperaturen ersahren und weil der Ventilkörper nicht rippen, fondern rohrförmig ist und seine Schlussflächen daher nicht örtlich, sondern gleichmässig versteift aufliegen.

Ueberdiess ist bei den neuesten Sulzer-Maschinen (1874) eine andere als noch bei der Ausstellungsmaschine verwendete Detailconstruction eingeführt, welche das Festhalten des Ventilsitzes durch den Deckel des Gehäuses besorgen lässt, während dieser früher nur in einem inneren Ringvorsprung eingedrückt und durch kleine Schrauben in der Fuge gehalten war. Letztere könnten sich aber lösen und möglicher Weise (besonders bei Compression) ein Heben des Sitzes zulassen, was jetzt nicht mehr zu beforgen ist (Figur Seite 89).

Das Heben der vier Doppelsitz Steuerventile ist auf circa 1/5 ihres Durchmeffers möglich und geschieht durch eine horizontale Längswelle, welche gleichzeitig den Regulator treibt, und ihre eigene Bewegung von der Schwungrad Welle durch ein Kegelrad-Paar mit gleicher Umdrehungszahl erhält.

Die Ausströmventile werden nun von je einer unrunden Scheibe genau so betrieben, wie es an der Pariser Maschine geschah.

Die Einströmventile erhalten aber ihre vom Regulator beherrschte Bewegung auf eine neue und entschieden bessere Art.



Der hochliegende Winkelhebel, der im Bügel am Ventilgehäuse seinen Drehpunkt hat, und dessenneres Armende halbkugelsörmig ausgehöhlt ist und die Stange des Einströmventiles heben kann, wird am äuseren Ende von einer schief abwärts gehenden, cylindrischen Stange mit einer Charniere gepackt. Diese ist am unteren Ende gegabelt und nimmt eine Stahlplatte zwischen sich, welche als Angrisssäche für eine Mitnehmung dient. Das untere Ende dieser so armirten Hebelstange stützt sich mittelst eines kurzen, justirbaren Zwischenstückes auf einen Arm, und dieser ist auf eine Tragwelle gekeilt. Letztere steht nun mit der Manchette des Porterregulators in Verbindung und schwankt nach aus- oder einwärts, je nachdem die Regulatorhülse sinkt oder steigt, welche Bewegung dann auch von dem Stahlanschlage der Hebelstange mitgemacht wird.

Nun trägt die Steuerwelle, auf deren Längsachfe die schiese Hebelstange loszielt, ohne sie zu erreichen, vor jedem Einströmventile ein Excenter, deren Stange durch zwei flache Blechschilde gebildet ist. Diese umsassen das oben beschriebene Gestänge und stützen sich ober der Charniere des Winkelhebels auf die Fortsetzung der schiefen Hebelstange mit einem ausgebüchsten Gleitstück. Diese Doppel Excenterstange nimmt nun auch eine Traverse mit Stahldaumen auf. und diese durchläuft bei jeder Drehung der Maschine, also jeder Drehung des Steuerexcenters eine in sich zurückkehrende eiförmige Linie. Daumen und Anschlag find nun derart justirt, dass sie sich eben am oberen, hohen Punkte dieser Ei-Linie treffen, wodurch das Mitnehmen des Anschlages und der Hebelstange ohne relative Geschwindigkeit, d. i. ohne Stofs, platzgreift und mit dem das Ventil gelüstet wird. Indem aber der Anschlag durch den Regulator aus- und einwärts geschoben werden kann, wodurch dessen Vorderkante mehr oller minder weit in die Ellipse hineinragt, ändert diess die Zeitdauer des Berührens, Mitnehmens, des Offenhaltens des Ventiles und also der Füllung. Denn im Augenblicke, wo der Daumen über den Anschlag hinausgleitet, wird das Einströmventil durch eine Spiralfeder zuge-



geworsen, welche im Kopse des Bügels am Ventilgehäuse eingebracht ist und durch das Heben der Ventilstange gespannt wurde. Diese Feder ist von oben mit einer Schraube stellbar und hat unten noch einen Lustkolben, um den Ventilstz zu schonen, und die Anordnung weicht hier von der bereits länger bekannten Lösung auch im Ferneren nicht mehr ab.

Bei der Parifer Maschine geschah diese Mitnehmung bekanntlich durch eine unrunde Scheibe auf der Steuerwelle, welche auf einen Hebel drückte, dessen Ende von einem verschiebbaren Riegel gebildet war. Dieser Riegel wurde vom Regulator aus oder eingeschoben und die ablausende Umrundung suchte den Riegel nach einwärts zu schieben, was

auf den Regulator zurückwirkte und diesem trotz Oeltops etc. ein periodisches Schwanken gab.

Beim Loslassen des Anschlages erfolgt aber hier absolut keine Rückwirkung auf den Regulator, indem das Absallen des Excenterstangen Daumens vom Anschlag der Hebelstange an scharfer Kante geschieht.

Von den anderen Theilen der Maschine ist nur mehr wenig zu sagen. Der Cylinder ruht auf einem Querträger geschraubt, welcher die wegen den unteren Ausströmventilen nöthige Längsspalte des Fundamentes überbrückt.

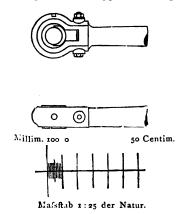
Der bajonnetförmige Seitenbalken übergreift in bekannter Weise den Rand des Dampscylinders, dessen Vorderboden doppelwandig und angegossen ist und eine eingesetzte Stopsbüchse enthält.

Den Kreuzkopf bildet ein einziges geschlossenes Schmiedstück, welches die Schalen mit vertical getheilter Fuge ausnimmt und vorne eine starke Schraube mit Gegenmutter enthält, welche die äussere Schale nachstellen läst. Der Zapsen, welcher auf diesen oscillirt, mist So Millimeter Durchmesser und 125 Millimeter

Länge, was 93 Atmosphären Auflagedruck mit sich bringt. Die Nabe für die Aufnahme der Kolbenstange scheint schon manchmal Ursache von Störungen gewesen zu sein, indem ihre Detailconstruction hier dadurch von dem Normalen abweicht, als der Verbindungskeil zwischen zwei Zangeneinlagen (wie bei grofsen offenen Schubstangen-Köpfen) liegt und mittelst einer Zugschraube einzupressen ift. Auch foll die Kolbenstange nicht blos mit dem Conus, sondern auch an der Stirnfläche aufliegend eingeschliffen sein, was eine theuere Arbeit wäre.

Die Führungen find in dem Rundtheil des Balkens durch einfaches Ausbohren gewonnen und die Führungsbacken find nicht nachstellbar, aber genau ober dem Zapfen an den Kreuzkopf gesteckt Ihre Größe, 340 bei 230 Millimeter, gibt einen Maximaldruck von 2.4 Kilogramm per Quadratcentimeter Gleitfläche,

was ungefähr das Doppelte der englischen Drücke beträgt.



Die Schubstange umfasste den Kreuz kopf mit kurzer Gabelung und hält den mit Schrauben angezogenen Zapfen fest in ihre beiden Augen gepasst. Vorne bei der Kurbel ist der Schubstangen-Kopf gleichfalls geschlossen geschmiedet und mit einem Hinterkeil versehen, dessen Kernschraube die verlangte doppelte Differenzialeinstellung für die Schalen gibt. Bemerkenswerth erfcheint die Verschneidung der innern Lagerschale in der äussern, wodurch eine bessere . Führung beider gewonnen wird.

Die schmiedeiserne Kurbel hielt den Kurbelzapfen conisch von hinten eingesteckt und mit einem starken (gespaltenen) Keil im Kern des Auges fest. Der Aussenbund des Zapfens musste daher vorgesteckt und mit einer Scheibe gehalten werden.

Der Kurbelzapfen hatte 100 und 130

Millimeter, was 72 Atmosphären Schalendruck gab. Er war nach Schluss der Ausstellung leicht angefressen, was nur in fremden Ursachen begründet sein konnte, denn auch die Abnützungsarbeit (0.9 Kilogramm-Meter per Quadratcentimeter und Secunde) erscheint nur wenig höher als normal.

Die Kurbelnabe reichte 10 Millimeter vor die Arm-Ebene nach außen, was wohl die Schönheit mindert aber die Solidität erhöht.

Das Kurbellager 200Millimeter Durchmeffer bei 360Millimeter Länge, erfuhr 13 Atmosphären specifischen Druck und die geringe Abnützungsarbeit von 0.25 Kilogramm Meter per Quadratcentimeter und Secunde, welche eine der kleinsten der Ausstellung war. Die Schalen waren viertheilig, jedoch nur die äussere mit zwei horizontal in die Lagerwange geschnittenen Stellschrauben nachrückbar. Der übergreisende Deckel war jederseits durch zwei Schrauben gehalten und das ganze Lager stand mit innern Schrauben besestigt wieder auf einem kastenformigen Fuss, dessen Grundschrauben einen verhältnissmässig kleinen Mauerkörper fassten.

Das Schwungrad von 4:54 Meter Durchmesser wog 7150 Kilogramm und war in der Kurbelrichtung ein Segment lang hohl gegoffen, um die Massen des Gestänges zu balanciren. Es hatte acht Arme und bestand aus vier Theilen, welche in der Nabe durch Schrauben und vorne aufgezogene Ringe und am Umfange mit beiderseitigen Einlagen verbunden waren. Das Rad war mit einem angegoffenen Zahnkranze versehen, dessen 240 Zähne eine Theilung von 65 und eine Breite von 180 Millimeter hatten.

Uebrigens lag die Maschine zwischen den zwei hochgelegenen Haupt-Transmissionswellen, welche sie mit zwei hinter dem Schwungrade sitzenden Riemenscheiben betrieb. Es war eigentlich eine einzige mit hoher Zwischenwand gegossene Scheibe, und dabei ersuhren die Lager wenig von den Riemenzügen, indem diese nach beiden Seiten symmetrisch unter 45 Grad nach auswärts wirkten. Die 240 Millimeter dicke Schwungrad Welle lag dann rückwärts in einem dem Kurbellager völlig ähnlichen Stuhle, vor welchem sie so weit vorstand, um eben die Kurbel eines Zwillingsantriebes ausnehmen zu können.

Die Maschine wog ohne Rad, aber sonst mit Lustpumpe etc. complet 11850 Kilogramm oder 7:45 Kilogramm per ein Quadrateentimeter Cylinder-

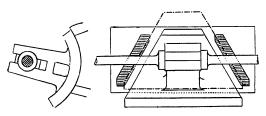
bohrung.

Der normale Arbeitsdruck beträgt fünf Atmosphären, und nach verlässlichen Versuchen braucht dabei eine größere Maschine bei circa 10 Percent Füllung 8.7 Kilogramm Damps per Stunde und Indicator Pferd. Dieser wird mit 1.47 Kilogramm guter oder 2.56 Kilogramm geringer Kohle per Stunde und Pferd erzeugt, welche Resultate wohl nicht merkwürdig günstig, dafür aber desto wahrheitsgetreuer erscheinen.

Gebrüder Sulzer's kleine Maschine. Als Muster ihrer kleineren Maschinen lag eine Construction in zwei Grössen vor, welche eine ganz vorzügliche

Anordnung zeigten.

Aehnlich der großen Maschine war der Cylinder doppelwandig mit Einströmung von unten, welche durch den Dampsmantel und ein oben eingepasstes Handventil, aber dann in den seitlich angegossenen Schieberkasten gelangt. In diesem arbeitete eine dem Principe nach Meyer-Steuerung, welche sich von der Originalsorm derselben nur dadurch unterschied, dass der Rücken des Vertheilschiebers, worauf die Expansionsplatten arbeiten und diese selbst nicht eben, sondern nach einer Cylindersläche gesormt waren, deren Achse in der Expansions-Schieberstange lag.



Die Außen, das ist die Arbeitskanten der Deckplatten, sowie die Mündung der Durchlassspalten am Rücken des Vortheilschiebersstanden aber nicht senkrecht zur Hubrichtung wie sonst, sondern (nach derselben Spitze) zulausend wie die Seitenlinien je eines

gleichschenklichen, aber aufgebogenen Trapezes.

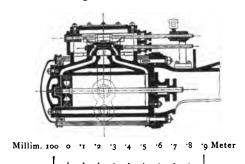
Die beiden Deckplatten waren zusammengegossen und ihre geneigten Arbeitskanten länger als jene der Durchlassspalten. Eine Winkelbewegung der Expansions-Schieberstange, welche das Decktrapez mit einem ein gelassen Vierkant mitnimmt, wird daher zur Folge haben, dass sich dieses über jenem Trapez verschiebt, welches die Durchlassspalten umrahmend gedacht werden kann. Dadurch kommt eine längere oder kürzere Deckbasis über die Spalten, das heisst die Entsernung der Aussenkanten der Meyer'schen Platten vergrößert oder verringert sich und die Expansion wächst oder sinkt.

Diese Winkelbewegung der Expansions Schieberstange, welche nicht 90 Grade für alle Füllungsstusen zu umsassen braucht, kann nun leicht durch den Regulator hervorgebracht werden, der statt an dem Arm der Drosselklappe hier an dem der Stange wirkt. Um die hin und hergehende Bewegung der letzteren zu gestatten, ist selbstverständlich der Arm nur vierkantig oder mit einem Längskeil auf diese gesteckt, und durch zwei Bunde an der Nabe vor Verschiebungen

geschützt.

Diese ganze Vorrichtung (Rieder-Steuerung), welche übrigens auch an der großen Maschine von G. Siegl in Wien zu finden war und an vielen Maschinen

ausgeführt wurde und wird, ist bei dem erreichten Ziele des Regulatoreingriffes in die Steuerung höchst einsach zu nennen und setzt dem Spiele der Kugeln nur



Massitab 1:25 der Natui.

wenig Widerstand entgegen, wie ich mich (an Sigl's Maschinen) oft überzeugte. Hier war ein Porterregulator mit Oeltops verwendet; die Wirkung selbst konnte nicht erprobt werden, da die Maschinen ohne Dampf blieben.

Zur Verbindung des Cylinders mit dem Kurbellager diente ein ausgebohrter bajonnetförmiger Seitenbalken, welcher fowohl am Cylinderende als unter dem angegossenen Kurbellager direct in die Tragfüse respective Grundplatten überging. Der Cylinder ragte centrisch verschnitten und mit sechs Schrauben im angegossenen Vorderdeckel gehalten rückwärts frei

hinaus. Die kupfernen Damptrohre, welche sich auf dessen Unterseite ansetzen, geben wohl anscheinlich, aber nicht thatsachlich jene Stütze ab, welche das Augeverlangt.

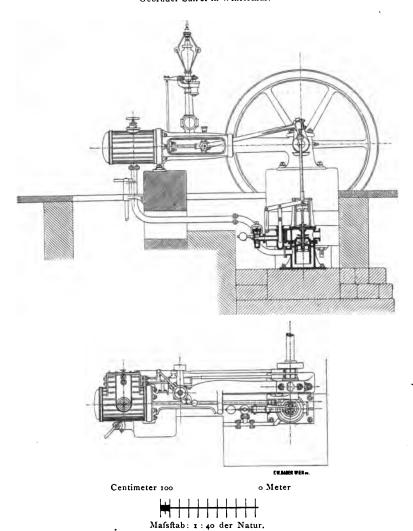
Der geschlossen geschmiedete Kreuzkops mit den Innenschalen und der Nachstellschraube außen, vorne das kurz gegabelte Schubstangen-Ende, von welchem beiderseits der im Kreuzkops lausende Zapsen sestgehalten wird, die centrischen nicht nachstellbaren cylindrischen Führungsschuhe, die blos einseitige Nachstellbarkeit der Außenschalen des Kurbellagers mit directen zwei Druckschrauben, sowie die einzelnen Detailsormen hatte diese mit der großen Maschine dieses Hauses gemein.

Zu bemerken ist noch, dass die Excenterstangen Köpse durch hochkantige gesensterte Führungsplatten getragen werden welche mit der langen Schmalseite auf einem Support gehen, der dem Maschinenbalken seitlich angeschraubt ist. Diese Führungen, in deren Ausschnitten die Muttern der Schieberstangen sitzen, rücken die letztern etwas weiter nach innen, als es der directen Flucht der Excenterebenen entspricht, was die Dampswege kürzt. Das kleine Drehmoment dieser Versetzung macht, dass die Führungsplatten auch seitlich gehalten sein müssen, wie es auch hier der Fall war.

Das Schwungrad hatte I - förmige Arme und Folge dessen auch zwei Kreisrippen im Ringe.

Diese Maschinen, welche von 4 bis 15 Pserdestärken Leistungsfähigkeit ausgeführt werden, erhalten, falls sie mit Condensation arbeiten sollen, statt des gewöhnlichen Kurbelzapsens einen solchen mit Gegenkurbel, der dann die Lustpumpe treibt. Diese hängt centrisch im Einspritzcondensator und ihr Deckel trägt die ausgebohrte Führung für die Lenkstange. Vom Kreuzkops derselben wird die Speisepumpe und zwar mit einem hubreducirenden Blechbalancier mitgenommen.

Was die Dimensionen betrifft, so hatte eine der ausgestellten Maschinen, welche sopserdig benannt war, einen Cylinderdurchmesser von 200 Millimeter bei einem Hub von 0.5 Meter. Sie soll mit 85 Touren (1.4 Meter Kolbengeschwindigkeit) arbeiten. Der Damps kommt durch ein 45 Millimeter weites



Rohr (1/19 Kolbenfläche) und entweicht durch ein folches von 60 Millimete (1/11 der Kolbenfläche). Die Einströmconstante von 1/27 ist reichlich bemessen salls in den inneren Canälen keine Drosselungen vorkommen.

Die 30 Millimeter dicke Kolbenstange übertrug den Druck der (5+1) Atmosphären auf den Kreuzkopf-Zapsen, der 35 Millimeter dick und 70 Millimeter lang war, was 75 Atmosphären Auslagedruck berechnen läst. Die Führung mass 110 und 165 Millimeter und erfährt 2.0 Atmosphären-Druck.

Der Kurbelzapfen war Folge der Gegenkurbel unverhältnismässig groß 50 bei 60 Millimeter, so dass Auslagedruck und specifische Abnützarbeit klein, 61 Atmosphären und 0.65 Kilogramm Meter, aussielen.

Die schmiedeiserne Kurbel steckte mit auffallend kurzer Nabe (80 Millimeter) auf der 100 Millimeter starken Welle, welche 170 Millimeter lang in ihren mit Composition ausgekleideten Gusseisen-Schalen lag. Das hintere Lager hatte Bronceschalen. Der Druck im Kurbellager, 11 Atmosphären und die Abnützarbeit von 0.23 Kilogramm Meter per Quadratcentimeter und Secunde, gehören mit zu den kleinsten dieser Art.

Das Schwungrad mass 2:50 Meter Durchmesser und der Riemen 200 Millimeter Breite. Die Lustpumpe hatte 170 Millimeter Bohrung und 0:20 Meter Hub,

wonach fich ihr verglichenes Volumen auf 1/6.8 des Dampfcylinders stellt.

Die ringförmigen Luftpunpen Kautschukplatten waren in der Mitte nicht niedergepresst, sondern konnten sich, an einem Rohrstücke geführt, auch innen bis zur Fangschale heben, was eine kleine Drehung während des Senkens ermöglicht. Dadurch wird deren Dauer verlängert, weil sich die Fensterung nicht so bald einschlägt.

Die Formen dieser Maschine waren höchst elegant und obgleich sast kein Bronce an der Maschine zu sehen war, machte sie den Eindruck reichlicher Solidität. Sie wog 2500 Kilogramm sammt Rad und Pumpen und kostete 6300 Franken loco Wien.

Escher-Wyss & Comp. in Zürich.

Die vom Hause Escher-Wyss und Comp. in Zürich ausgestellte kaltliegende Hochdruck-Condensations-Maschine war bestimmt, mit einer zweiten gleichstarken Dampsmaschine mit unter 90 Grad versetzten Kurbeln an gemeinsamer Schwungradwelle zum Betriebe einer Papiersabrik zu arbeiten.

Es war eine Corlifs-Maschine mit seitlichem bajonnetsörmigen Längsbalken, welcher sich in bekannter centrisch verschnittener Weise an den Cylinder schloss,

und vorne das angegossene Kurbellager sammt Lagersus enthielt.

Die zugehörige Lustpumpe war nicht ausgestellt, aber nach der mir übersandten Zeichnung soll sie stehend in die Tiese rückwärts des Maschinensundamentes kommen und von dem einen Ende eines gusseisernen Balanciers bewegt werden, an dessen anderem gleichlangen Ende die Kaltwasser-Pumpe hängt. Der Balancier trägt darnach einen 2½ mal übersetzenden langen ausrechtstehenden Arm angegossen, der von der hinten verlängerten Kolbenstange mitgenommen wird.

Der Dampscylinder besass 600 Millimeter Bohrung und der Kolben soll bei 1.35 Meter Hub, 42 Doppelhube per Minute machen. Diess gibt 1.9 Meter Kolbengeschwindigkeit, welchen Damps-Einlassöffnungen von $\frac{1}{20}$ des Cylinder-Querschnittes zu genügen haben. Die Constante aus $\frac{1}{20}$ = C. 1.9 wäre allerdings C = $\frac{1}{38}$, was als zu knapp erschiene wenn die Füllung in die Periode der größten Kolbengeschwindigkeit, das ist über 40 Percent reichen sollte. Da aber diese normal nur $\frac{1}{7}$ und selbst im Falle der Ueberanstrengung der Maschine nur wenig über das Dopp elte betragen wird, so scheint die Canalweite wohl ausreichend für die Zulassung der vollen Dampsspannung.

Die Ausström-Querschnitte betragen ½ der Kolbenfläche und dürften an der Grenze guter Wirkung stehen. Ihre Schieber arbeiten auf den unteren Flächen der Quercanäle, wie es normal ist und die Sorge um den diehten Abschluss in der Druckperiode verlangt. Durch gute Füllstücke wurde aber der dabei etwas größere schädliche Raum reducirt und soll im Ganzen blos 25 Percent des Cylindervolu-

mens betragen.

Da bei den Maschinen, welche mit so geringer Füllung wie diese arbeiten. der Damps aus dem schädlichen in den Arbeitsraum expandirt, so vermindert sich der Dampsverlust im gleichen Masse mit der Expansion und speciell hier geht also nur der sechste Theil des im schädlichen Raum enthaltenen Dampses, das ist noch kein halbes Percent des Ganzen, aus diesem Anlasse verloren.

Die Steuerung geschieht von einer kreisrunden Corlissscheibe aus, welche in der halben Cylinderlänge seitlich schwingt und nach dem System Spencer und

Ingliss die oberen Schieber mit sedernden Doppelzangen mitnimmt. Die Auslösdaumen hängen in bekannter Art mit ausrechtstehendem Arm und Lenkstange am Regulator und sind durch verzahnte Kreissegmente gekuppelt. Der Schieberschluss wird mit Federn und Lustpuffer besorgt, welche ober der Corlissscheibe Rücken an Rücken im gemeinsamen Gehäuse liegen.

Das Excenter ist unter einem wirksamen Voreilwinkel von 25 Graden gegen die Kurbel auf die Welle gekeilt. Seine Stange geht nicht in Einem zur Steuerscheibe, sondern stützt sich und endet mit nachstellbarem Kopse an dem Seitenzapsen eines in der halben Führungslänge schwingenden Hebels, welcher an der Innenseite des Hauptbalkens nach abwärts hängt und den Hub im Verhältnisse von 2:3 vergrößert auf die Scheibe überträgt. Dort ist die Stange aushebbar eingelegt, um das Angehen der Maschine durch Drehen der Steuerscheibe von Hand aus zuzulassen.

In der Verticalachse des Uebersetzungshebels stand oben der Regulator. Derselbe war nach Porters System schnellgehend mit Katarakt versehen und mit einer schiefgelagerten und an beiden Enden mit Kegelrädern versehenen Zwischenwelle von der Schwungrad-Welle angetrieben.

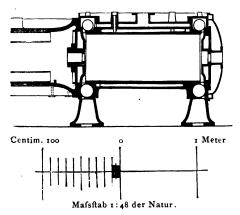
Die Luftpumpe soll in Mitte des Condensatorkastens hängen und nur ein Boden- und ein Kolbenventil besitzen.

Der Luftpumpen Durchmesser wird auf 450 und der Hub auf 600 Millimeter angegeben, was einem Volumen von ½ des per Hub vom Dampskolben durchlaufenen Volumens entspricht, indem die Pumpe nur einseitig wirkt.

Der Kolben derselben ist mit Hanf gedichtet und die Kolbenstange ein Taucherrohr von 150 Millimeter, an dessen innerem Ende die vom Balancier kommende Lenkstange angreift.

Auf der Decke des Condensatorkastens steht noch die Speisepumpe, deren einfacher Plunger 100 Millimeter Durchmesser und 210 Millimeter Hub besitzt, und von derselben Seite des Balanciers als die Lustpumpe betrieben wird.

Der Dampfcylinder war doppelwandig gegossen und über die Doppelwand hin zog erst der Dampfcanal zu den Steuergehäusen. Damit wird die Arbeits-Cylinderwand alsseitig frei, was selbst bei geringer Eisenstärke (hier 25 Millimeter) ein genaueres Rundwerden zulässt, als es sonst der Fall werden kann, wo angegossen Rippen etc. versteiste und biegsame Stellen abwechseln lassen. Selbst für die Schmierung des Kolbens gingen die eingegossenen Rohre nur durch die Dampswege hindurch und endeten an deren Unterwand, während von oben nachträglich durch sie gesteckte Kupserröhren mit conisch eingeriebener Grundspitze das Dampshemd durchsetzten und in den Cylinder führten.



Früher bildete der Cylinder fammt Dampfhemd, dem vorderen doppelwandigen Cylinderdeckel, den vier Schiebergehäufen und den beiden hohlen breiten Tragfüßen des Cylinders mit eingegoffenen Ausströmrohren ein einziges Gusstück.

In der Ausstellungsmafchine war jedoch der eigentliche Cylinder fammt Mantel gesondert gegossen, an welchen sich zwei Endringe, mit den je eingegossen obern und untern Schiebergehäusen sammt den zugehörigen Tragfüssen slanschenverschraubt anschlossen. Die breite Verschneidung dieser Ringe sichert eine steise Verbindung, aber für die Herstellung wird Gefahr und Zeit vermindert und der Nachtheil, dass die Dampswege durch die Flanschen hindurchsühren, lässt sich aurch genaue Arbeit fast zum Verschwinden beheben.

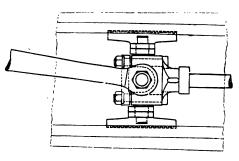
Der vordere Cylinderdeckel war mit dem Tragringe in Einem gegossen und enthielt nur eine eingesetzte Stopsbüchse. Der rückwärtige Deckel war aber gesondert angesetzt, um das Herausziehen des Kolbens ohne Weiteres zuzulassen. Er war noch von einer blanken Gusskappe überdeckt, welche die Umfangsschrauben und den Stopsbüchsen-Untertheil überkleidete. Der Cylinder ist mit Damps zu heizen und ausserdem mit Filz und Holz vor jeder Abkühlung möglichst geschützt.

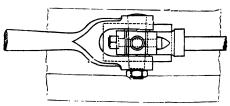
Oben in Mitte des Cylinders lag der Kasten eines Doppelventiles, dessen Griffrad mit einer langen Rohrführung nach vorne und in handliche Entsernung kam.

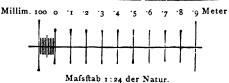
Der Kolben war ganz aus Gusseisen und mit zwei ineinander liegenden gusseisernen Selbstspann-Ringen versehen. Seine Kolbenstange war vorne 90 und rückwärts 75 Millimeter dick und conisch in den Kolben eingerieben, welchen sie mit einer hohen theilweise versenkten Schraubenmutter centrisch sesthielt. Die Kolbenringe sollen ebenso wie der Cylinder aus einer der Abnützung gut widerstehenden Gusseisensorte bestehen.

Die Geradführung fand in der rund ausgebohrten Colonne des Bajonnetbalkens mit nachstellbaren Gleitsfücken statt, deren Kreuzkopf die an den heutigen Constructionen moderne gute Form hatte.

Der Kreuzkopf ist nämlich ähnlich einem um 90 Grad gewendeten Zapfen-







lager geformt, welches der Lagerplatte entbehrt und dafür
mit einer mittleren auf die Kolbenstange gekeilten Kohrnabe
versehen ist. Der vordere Deckel
wird mit zwei durch den Kreuzkopf-Körper hindurch gehenden Schrauben gehalten und
gestattet das Nachziehen der
eingelegten Schalen, auf welchen die Oscillation stattsindet.

Diefes Kreuzkopf - Lager nimmt nun den Kreuzkopf-Zapfen (hier 105 Millimeter dick und 170 lang, 93 Atmosphären Schalendruck) auf, welcher in dem kurz gegabelten hinteren Schubstangen-Ende conisch eingeschliffen sestsitzt. Dadurch wird die centrische Druckübertragung auf einen einzigenDrehzapfen, ähnlich wie bei dem gusseissernen Gabel-Kreuzkopf, aber mit einem verhältnissmässig einfachen Schmiedstücke gewahrt, und noch der weitere sonst entbehrte Vortheil erreicht, dass sich die Abnützung der Schubstangen-Schalen bei vorne geschlossenem Kopf und Innenkeil von felbst ausgleicht, indem beim Nachspannen dort ein Herausziehen und hier ein Hineindrücken des Kolbens angestrebt wird.

Dieses hin- und hergehende Kreuzkopf Lager trägt noch an seinen Wangen je einen cylindrischen Dorn mit Schraubengewinden, dessen Fus in die Geradführungs-Stücke greift, und dessen Körper sich mit breiten Mutter- und Gegenmutter-Scheiben darauf stützt. Diese Führungsstücke werden derart gleichfalls centrisch belastet und gleiten von jeder Veranlassung zum Kippen srei, auf der ganzen Fläche gleichmässig gedrückt. Hier waren sie 180 Millimeter breit, 420 Millimeter lang und mit Weissmetall besohlt.

Wäre die Maschine für annähernd halbe Füllung bestimmt, so müssten die Führungsstächen als klein bezeichnet werden, indem sich dann der Druck in derselben stellenweis auf 4.4 Kilogramm per I Quadratcentimeter erhöhen würde. Hier aber, wo die Maximalfüllung 30 Percent nicht übersteigen kann, wird er stets unter 3.5 Kilogramme zurückbleiben, wobei aber auch noch eine öftere Nach-

stellung nothwendig werden dürfte.

Die schmiedeiserne Schubstange hatte 5 Mal den Kurbel-Halbmesser zur Länge und trug vorne einen geschlossenen Kops mit einem schraubenangezogenen hinteren Nachstellkeil. Sie griff den Kurbelzapsen völlig centrisch an, welcher mit vorgestecktem Bund ihre mit Weissmetall ausgegossenen Bronceschalen hielt.

Der Kurbelzapfen war 145 Millimeter dick und 175 Millimeter lang, was einen mäßig hohen Druck (66 Atmosphären) und 1.0 Kilogramm. Meter Abnützarbeit per Secunde und Quadratcentimeter Zapfenfläche gibt. Der Zapfen steckte ohne Bund von vorne conisch in dem Auge der schmiedeisernen Kurbel und war in der Mitte desselben durch einen kurzen Stahlkeil versichert.

Die Kurbelnabestand auf der Vorderseite etwas vor, nachdem es die Schubstange gestattete und den Hebelarm der Abbiegung verkürzt. Die Nabe kam dadurch mit einer Länge gleich der Bohrung auf ihre Welle, wobei aber der Bund des Lagerzapsens in sie versenkt war.

Dicht an die Kurbel schloss das viertheilige Kurbellager, dessen übergreisender Deckel mit je einer Schraube niedergehalten war, während je zwei Seitenkeil-Druckschrauben das Nachstellen von oben zuliessen. Der Kurbellager-Zapsen mass 280 Millimeter Durchmesser und 420 Millimeter Länge. Sein Auslagedruck von 14 Kilogramm per I Quadratcentimeter und seine specifische Abnützungsarbeit von 042 Kilogramm Meter waren beide größer als an den englischen Masschinen, wie sich diese Erscheinung hier überhaupt consequent wiederholte.

Der Seitenbalken traf genau in der Höhe der Welle an das Lager; das letztere war mit dem Balken und mit dem Tragfus zusammengegossen und stand etwas hoch aber breit auf dem Steinsundamente. Vier Grundschrauben (1.3 und 0.7 Meter auseinand) sassen dasselbe und bei den reichen Ersahrungen dieser berühmten Fabrik muss man wohl annehmen, dass der verhältnissmässig kleine ans Lager gebundene Fundamentklotz mit reichlicher Sicherheit den Beanspruchungen dieser großen Maschine trotzdem genügt, dass deren hin und hergehende Masse nicht balancirt und die Kolbengeschwindigkeit (mit Recht) schon höher als althergebracht ist.

Die den beiden Maschinen gemeinsame Welle hat ein verzahntes Schwungrad von 6.72 Meter Durchmesser und 350 Millimeter Breite zu tragen, dessen

Umfangsgeschwindigkeit daher 14.8 Meter per Secunde erreicht.

Noch wäre die hintere Geradführung der Kolbenstange zu erwähnen. Dieselbe sindet sich nur mit einer einzigen Gusschiene bewerkstelligt, welche sich einerseits oben auf die Stopsbüchse und anderseits auf einer dünnen Schmiedeisen-Säule stützt und den kleinen Tförmigen Kreuzkopf nach abwärts hängend trägt. Dadurch kann das Ende des verticalen Winkelarmes des Lustpumpen-Antriebes ungegabelt bleiben, was dessen Form vereinsacht.



Die Schwingurgsachse findet derselbe in einem starken kastensörmigen Gussbogen, welcher einerseits auf dem geschlossenen Condensatorkasten ruht, und sich anderseits gegen einen hohen Mauerrahmen stemmt.

Die Luftpumpen Stange hängt wieder mit einem lagerförmigen Kopf am Balancierende. Die Gummiplatten der Ventile find durch die Naben der Fongteller nicht festgehalten, sondern können sich an diesen geführt erheben. Damit wird der Verderb der Platten durch die Gitterung geringer, aber auch die Möglichkeit des Hängenbleibens derselben zugelassen.

Die Leistung dieser Maschine soll in normalem Betriebe mit 5 Atmosphären Ueberdruck bei ½7 Cylinderfüllung und 42 Umdrehungen per Minute circa 170 Indicatorpserde betragen, welche ohne Ueberanstrengung der Maschine bei größerem Dampseinlasse um 25 bis 30 Percentgesteigert werden kann. Der Dampseconsum soll sich zwischen 8 bis 9 Kilos per Stunde und Pferd stellen. Die Steuerung gestattet nur Füllungen von 0 bis 30 Percent.

Die Construction dieser Maschine erscheint derart als nach heutigem Standpunkte vollendet. Wohl sind die Beanspruchungen der einzelnen Theile höher als in den älteren Modellen, was jedoch bei den meist centrisch übertragenen Kräften und bei der Verwendung des besten Materials und Arbeit ganz wohl angeht. Die Formgebung war geschmackvoll und ihre Aussührung entsprach dem hohen Ruse dieses großen Hauses.

Socin & Wick in Bafel

Die kleinste Corlissmaschine der Ausstellung war von Socin & Wick in Basel gesendet. Der Dampscylinder besas 330 Millimeter Bohrung und sein Kolben 0.75 Meter Hub. Bei den normalen 65 Umgängen per Minute entsteht eine Kolbengeschwindigkeit von 1.6 Meter per Secunde und bei 5 Atmosphären Ueberdruck und Condensation ein Effect von 25 bis 30 Pferden.

Die Dimensionsgebung war durchwegs zutressend. Das Dampf-Einströmrohr hatte 85 Millimeter Durchmesser und die Spalten unter dem Corlissschieber 220 bei 25 Millimeter Länge und Breite, was je ½15 des Cylinder-Querschnitts beträgt. Das Ausströmrohr zum Condensator mass 100 und die Spalten 220 bei 33 Millimeter oder ½1 der Kolbensläche. Die Constante zur mehrerwähnten Beurtheilung stellt sich mit dem für die Einströmung auf ½2, was für alle Füllungen und selbst noch gesteigerter Geschwindigkeit reichlich langt.

Die Zapfendrücke waren die den Schweizer Maschinen normalen, und zwar 74 Atmosphären am Kreuzkopse, 66 am Kurbelzapsen, 13 im Lager und 2·6 Atmosphären auf der Führungsstäche. Auch die specifischen Abnützungsarbeiten von 0·80 Kilogramm Meter am Kurbelzapsen und 0·32 im Lager entsprechen den normalen Größen.

Der Cylinder war doppelwandig, indem ein inneres Rohr in das äußere gesteckt und unter Vorlage von Schmiedeisen-Einlagen verkittet war. Die Kolbenstange fand eine Stopfbüchsen-Führung im doppelwandigen Hinterdeckel.

Vom Cylinder ging ein bajonnetförmiger Seitenbalken zur Kurbel. Dieser enthielt eine ebene angehobelte Ober- und Unter-Geradführung und das Kurbellager mit zwei gesonderten Tragfüsen angegossen. Die Führungscolonne schlossich an den Cylinder mit innerhalb gesetzten Schrauben, was einen hässlichen Wulft für deren Einbau verlangte. Auch lief der gerade Balkenheil durchwegs gleich breit vom Lager bis zum Wulst, was rückwärts unangenehm aussah, wenn es auch in der Giesserei das Formen ohne Kernkasten ermöglicht.

Der geschlossene Stahl-Kreuzkopf enthielt die 55 Millimeter dicke Kolbenstange eingekeilt und vorne im Blocktheile die Bronceschalen in sich, deren äussere mit einer Kopf-Stellschraube mit Gegenmutter nachzurichten war. Die Führungsschuhe (300 Millimeter lang und 130 breit) sassen genau in der Zapserlinie oben und unten an angedrehten Bolzen des Kreuzkopfes und stützten ihn mit breiten stellbaren Doppelmuttern.

Der Kreuzkopf-Zapfen (75 Millimeter dick und 90 lang) war nun in die Augen des kurz gegabelten Schubstangen-Endes conisch eingepasst und mit Streif-

dornen gehalten.

Der Schubstangenschaft (Bessemerstahl) war rund und der vordere Kops offen. Letzteren schloss ein gewöhnlicher Bügel mit Keilanzug, was wohl für diese kleinen Maschinen noch angehen mag, sonst aber bei einer Kolbengeschwindigkeit von 1.6 Meter beginnt gewagt zu erscheinen.

Die Bessemerstahl-Kurbel war an Nabe Arm und Auge durchwegs gleich dick, so dass sie vorne und hinten slach zu bearbeiten war. Der Kurbelzapsen (75 Millimeter dick und 100 lang) erschien von hinten eingesteckt und mit einem

Durchsteckbolzen versichert.

Das Kurbellager hatte 150 Millimeter Bohrung und 260 Millimeter Länge. Es war viertheilig, jedoch nur die äußere Sejtenschale mittelst zwei Keilschrauben von oben nachzustellen. Der Deckel war überschnitten und von je einer Deckelschraube gehalten.

Die angegoffenen Füsse unterstützten das Lager wohl symmetrisch, aber in der Wellenrichtung auf schmaler Basis, indem die Schraubenentsernung nur

o.26 Meter betrug.

Unmittelbar hinter dem Lager sass eine Riemenscheibe sür den Antrieb des Porter-Regulators mit Oeltopf und das Excenter, welches die gewöhnliche Spencer- und Inglis-Corlis-Steuerung trieb. Die aushängbare Excenterstange ging ununterstützt von vorne bis zur Corlisscheibe an der Cylindermitte.

Das rückwärtige Wellenlager passte nicht zu dem vordern, indem es nach

einem älteren harten Modelle geformt erschien.

Das Schwungrad befas 3.20 Meter Durchmesser, war zweitheilig und am Umfange mit 168 direct eingesteckten Holzzähnen (Breite 150, Theilung 58 Millimeter) versehen. Der Kranz war mit Einlagkeilen und die Nabe mit Schrauben zusammengehalten.

Der Antrieb der Luftpumpe (nicht ausgestellt) kann vom Kreuzkops-Zapsen aus geschehen. Die Verbindung des Condensators mit dem Cylinder findet dann durch die beiden den Auslaskästen gesondert unterschraubten Tragfüsse statt, deren Höhlung ein zwischengeschraubtes Rohr verbindet. Dieses mündet erst an das Condensatorrohr und so ergibt sich eine Zahl von mindestens sechs Flanschen, deren Dichtungsstächen auf einander senkrecht solgen. Die oberen Flanschen bei den Auslasschiebern sind rechteckig und mit je 12, die unteren runden an dem Verbindungsrohre mit je 4 Schrauben verbunden.

Die Maschine war sehr nett ausgesührt, aber sie drängte die Frage auf, ob für ein so kleines Modell die Corlissteuerung passt. Alle Bestandtheile erscheinen nämlich derart klein, dass man mehr den Eindruck eines Uhrwerkes als den

einer Kraftmaschine empfing. Sie soll 11.000 Franken kosten.

Für größere Maschinen dieser Art, welche die Firma baut, garantirt sie 1½ Kilogramm Kohle per Stunde und indicirter Pserdekrast, erwähnt aber auch vorkommender Kohlenverbrauche von weniger als I Kilogramm

Scheller & Berchtold in Thalweyl.

Die Maschinensabrik von Scheller & Berchtold in Thalweyl bei Zürich stellte eine liegende Condensationsmaschine aus, welche sowohl in der Steuerung als im Antriebe der Lustpumpe von den bisherigen Constructionen wesentlich abwich.

Im Allgemeinen war es eine bei 5 Atmosphären Ueberdruck und Normalfüllung 15pferdige, nach dem Corliss-Systeme construirte Maschine, deren Damps



vertheilung an den vier Cylinderenden stattsand und deren Füllung vom Stande

des Regulators abhing.

Der Cylinder hatte 300 Millimeter Bohrung und der Kolben 0.60 Meter Hub. Normal arbeitete dieser mit 70 Touren per Minute oder 1.4 Meter Kolbenweg per Secunde. Das Dampfrohr von 63 Millimeter Weite bot $\frac{1}{22}$ der Kolbensläche als Querschnitt (Constante $\frac{1}{31}$), was eben genügt. Die Ausströmung mit $\frac{1}{20}$ Cylindersläche scheint zu eng.

Der Cylinder war doppelwandig gegossen und der frische von unten kommende Damps durchströmte vorerst das Hemd und kam dann durch ein auf diesem oben in der Cylindermitte sitzendes Ventil und einen oberen Längscanal

zu den beiden Einströmungen nahe dem Deckel.

Die Dampfeinströmungen fanden durch je acht Radialspalten ebener Kreisflächen statt, welche von je einem oscillirenden Spaltschieber geöffnet und überdeckt wurden. Diese Spalten hatten je 32 Millimeter radiale Länge und 11 Millimeter mittlere Breite, was ihre Gesammtsläche auf circa ½ der Cylindersläche und wegen der Contraction auf noch weniger stellt.

Diese Spalt-Drehschieber bekommen ihre geringe Winkelbewegung (Maximum 25 Grad) durch je eine kurze verticale Achse, welche oben (mit Klemmschraube) einen Arm trägt; dieser greist mit einer Lenkstange in ein horizontales Führungsrohr und wird durch eine um letzteres gewundene Spiralseder mit Lustpuffer stets so zu drehen gesucht, dass die Spalten schließen.

Die beiden Führungsrohre liegen einander gegenüber und aus deren inneren zugekehrten Seiten ragt je ein Anschlag hervor, welcher ähnlich einer

Fallklinke geformt ift.

Zwischen der stahlarmirten Stirnslächen dieser Anschläge pendelt nun ein Daumen hin und her, dessen Vor und Rückseite abwechslungsweise einen und den andern Anschlag andrückt und durch ihn den Spaltschieber auf das Oessen dreht. Dies geschieht so lange, als der Kreis, den die Daumenkante beschreibt, jene Gerade überragt, welche der mit dem Rohr gesührte Anschlag durchläust. Dabei wird die Spiralseder, welche um das Führungsrohr gewunden ist, gespannt und wenn der Daumen jene Gerade unterschneidet, so schließt die Feder den Spaltschieber sofort. Dieses Unterschneiden wird desto früher ein treten, also die Füllung desto kleiner sein, je kürzer der Daumen selbst ist, indem von seiner Länge die Zeitdauer der Erössnung abhängt. Scheller & Berchtold machen daher die Daumenlänge veränderlich und zwar den Arbeitskops in einer Schwalbenschwanz-Führung des eigentlichen Daumenkörpers verschiebbar.

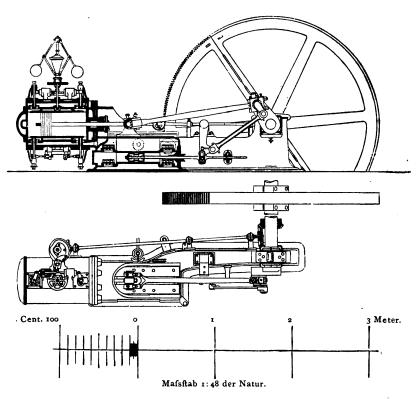
Dieses Verschieben besorgt bei der neueren Construction dieser Steuerung der Porter-Regulator direct, indem von dessen Manchette eine Zugstange (ziemlich schief) gegen die riegelförmige Daumenspitze niederreicht, und dieselbe

bei seinem Steigen einwärts zieht.

Der Angriffspunkt dieser Zugstange an dem Daumenriegel ist aber nicht zugleich Drehpunkt für den ganzen Daumenkörper, der um einen unabhängigen Drehzapsen schwingt und dessen Hinterende den Antrieb durch eine Dreiecks-Bewegung erhält.

Jede Arbeitsfläche des Doppeldaumens weicht so viel von der radialen Richtung zurück, dass sie bei Beginn der Bewegung parallel zur Stirnsfläche des Schieberanschlages steht, wodurch in Verbindung mit der unabhängigen Schwingungsachse des Daumenkörpers ein gleiches lineares Voreilen für alle Expansionsgrade erreicht wird, was hier wegen den acht gleichzeitig öffnenden Einströmkanten höchst nothwendig ist.

Das Steuer-Dreieck und der Regulator befinden sich an einer gemeinsamen Verticalwelle, welche neben dem Cylinder in dessen halber Länge steht und mittelst einer schieflausenden Transmissionswelle von der Kurbelachse aus angetrieben wird. Die Anzahl der Drehungen der Regulatorwelle muss der Steuer-



Dreiecke balber, welche sie trägt, mit der der Maschine zusammentreffen, was für große Maschinen mit geringen Tourenzahlen unvortheilhaft wird.

Ein Rückwirken der Auslöfung auf den Regulator findet fast gar nicht statt, indem der klinkenförmige fixe Anschlag selbst einer schlechten Kopfsorm ausweichen würde, welche hier überdiess ausgehöhlt erscheint und so den ungehinderten und schnellen Schluss der Einströmung desto leichter zulässt.

Eine folche Rückwirkung könnte nur bei großer Füllung durch die Längsreibung der Daumenfläche am Anschlag ersolgen, was ich jedoch weder bei der Ausstellungs-, noch bei der Maschine wahrnehmen konnte, welche in Thalweyl arbeitet.

Das Anlegen des Steuerdaumens an die Schieberklinke findet etwas unterhalb des Drehpunktes der letzteren statt, was ein verlässliches Vordrücken gewährt, indem die Anschlagsläche keine Tendenz zum Lüsten besitzt, sondern gegentheils nieder und auf ihren Sitz gedrückt werden will.

Das Dreieck für die Daumenführung erscheint als Rinne in einer gusseisernen Scheibe, welche auf die verticale Regulatorwelle gekeilt ist; das Hinterende des Daumens ragt mit einem einseitig unten eingeschraubten Bolzen und Frictionsrolle in diese Rinne nieder und empfängt die präcise Bewegung.

Die Ausströmung erfolgt auf ähnliche Weise durch zwei an den tiessten Endstellen der Cylinder sitzende Kreisschieber, deren Hebelantrieb gleichfalls von eingegossenen Knaggen in einer Scheibe am Fusse der Regulatorwelle ausgeht und selbstverständlich der Daumen und Stellzunge entbehrt.

Diese so beschriebene Steuerung, welche Füllungen von 0-90 Percent zuläst, und die Feder Kolbenstange ohne Stoss berührt, ist die neueste Lösung dieses Systems und erscheint gegen die früheren bedeutend vereinsacht. Die Ausstellungsmaschine ersreute sich noch nicht ganz dieser verhältnismässigen Ein sachheit, sondern zeigte eine weitläusigere Construction. Das Einwärtsschieben des Daumens geschah dort mittelst eines längs der Regulatorwelle vertical niederhängenden Hebels. dessen oberes Ende in einer Schraubennuth, welche in die rohrsormig hohe Manchette geschnitten war, eingriff, und so sein unteres Ende für den Daumenriegel stellte. Auch arbeitete der Daumen nur mit einer einseitigen Anschlagsstäche, was neuerliche Verwicklungen hervorbrachte, welche aber jetzt glücklich entsielen.

Sämmtliche Schieber werden durch den Dampfdruck auf ihre Sitze geprefst. Die Eröffnung der Canäle erfolgt Dank der acht gleichzeitig wirkenden Spalten ungemein rasch, die Bewegung ist kurz und die Reibungsarbeit daher klein. Auch foll der schädliche Raum kleiner als gewöhnlich sein und nur 26 Percent

betragen.

Was die flachen Drehschieber betrifft, welche den ganzen Sommer 1873 arbeiteten, so entkrästete ihr Anblick nach Schluss der Ausstellung alle jene Bedenken, welche man gegen diese Element so langgewohnt hegt. Sie waren völlig eben und gleichmäsig abgenützt und schlossen dauernd dicht. Diess kam wohl einzig und allein von der Detailconstruction her, deren Hauptrücksicht aus die Anwendung einer völlig steisen Platte ging. Wenn diese nicht sedert, d. h. ihren Rand niederbiegen kann, so ist thatsächlich kein Grund vorhanden, der eine unebene Fläche trotz der ungleichen Kreisgeschwindigkeiten bringen könnte, und dies bewährte sich auch hier, wie ich mich genau überzeugte. Selbstverständlich stimmten Aussen- und Innenkreis von Dreh- und Unterlagsplatte völlig überein, so dass nirgends ein Ueberragen platzgreist, was einen Grath geben müsste. Die Drehplatte war auch an und für sich dick gehalten, die Naben unterstochen, und der Aussenrand mit einer Kronrippe versteist.

Ob die von unten eingesetzten Schiebersitze der Ausströmung an den conis hen Dichtungsflächen mit der Cylinderwand und an den Aussenslanschen gleichzeitig völlig dichthalten, konnte ich nicht untersuchen. Jedensalls ist diess eine heikle Stelle, und Damps- und eventueller Atmosphärendruck wirken abwechs-

lungsweise und nach entgegengesetzten Richtungen aufs Lüsten.

Der Cylinder erschien mit dem angegossenen Vorderdeckel sliegend an das Maschinenbett geschraubt. Letzteres war ein untenliegender beim Kurbellager einseitiger Kastengus, dessen ganz ungewöhnliche Höhe von 15mal dem Cylinder-Durchmesser daher rührte, weil in ihm der Condensationsraum und die Lustpumpe untergebracht war. Diess sand in dem Theil unter der Führung statt und der Antrieb der letzteren ging von einer Gegenkurbel aus, welche auf einen schwingenden Winkelhebel einwirkte, von dessen längerem Arm die Lustpumpen Stange durch eine Jochbewegung mitgenommen erschien.

Die Verbindung der Ausströmung mit dem Condensator fand direct auf der Anschlussfläche des Cylinders an den ausstehenden Kreisslansch des Bettes

statt, an dessen Innenwand die Condensation sofort begann.

Die Luftpumpe war doppelwirkend, und ihr Kolben durchlief bei 125 Millimeter Durchmesser und 0.4 Meter Hub ein Volumen von ½ des Dampskolbens. Der Dampskolben war trotz seiner Kleinheit ein Nachspannkolben mit

Der Dampskolben war trotz seiner Kleinheit ein Nachspannkolben mit wegnehmbarem Deckel. Seine Verbindung mit der 44 Millimeter dicken Kolbenstange geschah in guter Art durch eine Hinterschraube, deren Mutter mit einem Hut geschlossen war.

Der Kreuzkopf stützte sich mit einem der Länge nach eingelegten Stellkeil auf die untere Führungsplatte (300 lang und 250 Millimeter breit); er war nach alter Weise mit zwei Seitenzapsen (je 45 Millimeter dick, 65 lang) geschmiedet, welche zwei Bügelköpse des hinteren Schubstangen-Endes verlangen, was Dank der

zwischen eingepasten und vorne verschraubten Kolbenstange wohl eine etwas geringere Gesammtlänge der Maschine gibt, aber sonst wegen des leicht möglichen Einseitigwirkens verwerflich und verworsen ist.

Der vordere Kopf der Schubstange war lagerförmig geschmiedet und trug einen verschnittenen Deckel; der Kurbelzapsen mass 80 Millimeter Durchmesser

und war 110 Millimeter lang.

Die schmiedeiserne Kurbel steckte so auf der Welle, dass der Aussenbund beim Hauptlager sichtbar blieb. Letzteres Kurbellager war an die Grundplatte gegossen, und enthielt einen Boden- und zwei oben zusammenreichende Seitenschalen. welche durch je einen Keil von übergreisendem Oberdeckel aus stellbar waren. Die Kurbelwelle war normal 150 Millimeter dick. Im Lager, wo sie auf

125 Millimeter eingedreht war, lag sie 220 Millimeter lang.

Hinter dem Lager kam der Kegelrad-Antrieb für die Steuer und Regulatorwelle und dann das zweitheilige Schwungrad von 2.7 Meter Durchmesser und 250 Millimeter Riemenbreite. Dieses war an der Nabe durch vier Schrauben, im Kranz durch Einlegkeile, und da die Theilung durch zwei gegenüberstehende Arme ging, auch in deren Lage durch je zwei Schrauben verbunden. Die Arme hatten I-förmigen Querschnitt und folgedessen der Radkranz zwei Innenrippen im Kreis. Die Arbeitsleisten in der Armtheilung und die wenig gerundeten Uebergänge gaben dem ganzen Rade eine etwas harte Form, welche in Verbindung mit dem unschönen Winkelhebel für den Lustpumpen Antrieb, den ungewohnten Dimensionen des Bettes und dem Verwickelten der damaligen Steuerung einen nichtsweniger als sehr gefälligen Eindruck machten.

Die Dimensionsgebung der Details war aber gut und theils reichlicher als bei den übrigen Maschinen. Der specissische Druck hob sich nämlich im Maximum auf die Geradsührung nur bis 1·1, im Lager auf 15·4, auf dem Kurbelzapsen bis 48 und in den Kreuzkopsschalen bis 72 Atmosphären; die specisische Abnützarbeit in Kurbel und Lager wird 0·66 und 0·33 Kilogramm. Meter. Insbesonders ist der Kurbelzapsen, was Druck und Abnützung betrifft, reichlich bemessen, was übrigens

von dessen Benützung als Fuss der Gegenkurbel herrühren mag.

Diagramme konnten an diesen Maschinen nicht ausgenommen werden. Ich sah aber solche in Thalweyl selbst, wo eine ähnliche Maschine die Werkstätten betreibt. Diese Diagramme zeigten ein tadelloses Arbeiten der Expansionssteuerung, aber bestätigten auch sühlbar den Einsluss des übrigens leicht abzuhelsenden knappen Querschnittes der Ausströmung.

Die Maschine wog 5000 Kilogramm (7.0 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderstäche), wozu noch 1720 Kilo sür das Rad hinzukamen. Ihr Preis beträgt

5000 Franken.

Andere Maschinen.

Von anderen Maschinen, welche nur insoferne hier erwähnt sein mögen, als eine Dampsmaschine als Motor daran vorkommt, fanden sich noch, und zwar in beiden Fällen von Gebrüder Sulzer ausgestellt:

Eine Dampsmaschine für das Windwerk eines Rhein-Tauereischiffes mit

Fowler'scher Klappenscheibe.

Eine Dampsspeisepumpe mit Wassermessung, Der Apparat besteht aus einer kleinen Dampsmaschine, welche mittelst Räderübersetzung zwei langsam gehende Pumpen treibt, deren eine das Wasser aus einem Brunnen etc. ansaugt und in den als Reservoir dienenden hohlen Ständersus schafft, während die andere Pumpe das Wasser aus diesem in den Kessel fördert Bei beiden Pumpen kann der Hub auf ein bestimmtes Quantum gestellt werden, die erste liesert aber etwas mehr Wasser als die zweite, bei welcher der Hub genau auf 4 Liter zu stellen ist. Mit Hilse des damit verbundenen Tourenzählers soll das gesörderte Quantum genau controlirt werden können, was wohl von dem Stande der Dichtungen und der Ventile mit abhängt.

Deutschland.

Aus Deutschland kamen Dampsmaschinen der mannigsaltigsten Systeme. Deren Mehrzahl läst die Füllung vom Stand des Regulators abhängig sein, ohne dabei das Corliss-System so hoch zu halten, als es anderwärts uud unter Anderm in der Schweiz geschieht. Der directe Verbindungsbalken ist stark verbreitert und verdrängte die Grundplatte wenigstens bei größeren Maschinen fast gänzlich. Doppelte Cylinderwandungen werden seltener benützt, die Schieberkasten sind meist angeschraubt, die Maschinen überhaupt aus vielen Gliedern zusammengesetzt, und veraltete Detailsormen häusig verwendet.

An keiner einzigen deutschen Antriebsmaschine in der Ausstellung war ein Indicatorversuch möglich, was nicht eben für die Sicherheit der tadellosen

Wirkung der Steuerungen spricht.

Sonst zeigte sich aber das Selbstschaffen und der Einsluss der guten theoretischen Schulen in den richtigen Durchführungen ganz neuer Gesammtanordnungen, welche wohl meist dem undankbaren Ziele zustreben, das Wools'sche Princip neu zu beleben, und in den mannigsachen Lösungen des Regulatoreingriffes auf den Füllungsgrad.

Die Beanspruchungen der einzelnen Theile der Maschinen sind durchwegs bedeutend höher, als in den englischen Constructionen und reichen (wie die österreichischen Werthe) theilweise bereits an die Grenze des für die Dauer Zulässigen. Ein Herabgehen in dieser Richtung wird die Maschinen

wesentlich verbessern.

Ausgestellt hatten:

Die Maschinen sabrik Augsburg: Eine Ventilmaschine System Sulzer.

Sächfische Maschinenfabrik: Eine Ventilmaschine.

Gräflich Stollberg'sche Factorei: Eine Corlis-Maschine.

Reinicke in Königsberg: Eine Corliss-Maschine.

Dingler in Zweibrücken: Eine Woolf-Maschine mit origineller Steuerung. Brüder Decker & Comp. in Cannstatt: Eine Dampsmaschine und Wasserhaltung.

Görlitzer Maschinenbau · Anstalt: Eine Woolf-Maschine.

Berliner Union: Eine Dampsmaschine.

Sächfische Dampsschiffs- und Maschinenbau-Anstalt: Eine Dampsmaschine.

Carlshütte bei Rendsburg: Eine gekuppelte Dampfmaschine.

Chemnitzer Maschinenbau-Gesellschaft: Eine Dampsmaschine.

Englerth & Cünzer in Eschweiler: Eine Walzwerksmaschine. Maschinenbau-Verein zu Chemnitz: Eine Dampsmaschine.

Wilhelmshütte in Sprottau: Eine Fördermaschine.

Metzger & Vernuleth in Darmstadt: Eine kleine Dampsmaschine. Deutsch englische Compagnie in Hannover: Zweikleine Dampsmaschinen.

Halle'sche Maschinensabrik: Eine kleine Dampsmaschine. Frambs & Freudenberg in Schweidnitz: Eine kleine Dampsmaschine. Hermann Ulbricht in Chemnitz: Eine kleine Dampsmaschine.

Digitized by Google

August Bünger in Düsseldorf Eine kleine Dampsmaschine. M. Adler & Panofsky, Paulshütte: Eine kleine Dampsmaschine. H. & R. Lamberts in Burtscheid: Eine Wasserhaltungsmaschine.

Maschinensabrik Augsburg.

Diese Fabrik hat das System Sulzer für ihre Dampsmaschinen angenommen, und diese unterscheiden sich nur durch einige Detailsormen und in deren Dimen-

sionsgebung von dem bereits besprochenen Modell.

Die liegende Condensationsmaschine in der Ausstellung sollte für 30 bis 45 Pferdekräste Effectsbedarf genügen. Ihr Cylinder hatte 345 Millimeter Bohrung und der Kolben o 74 Meter Hub. Die Dampfrohre besassen 95 und 140 Millimeter lichte Weite, je nachdem sie für die Zu- oder Ableitung dienten, was sast 1/12 und 1/6 der Fläche des Cylinders gleichkommt. Verglichen mit der Kolbengeschwindigkeit von 1.53 Meter per Secunde sind diese Canäle übermässig weit, indem dasur die Constante 1/20 beträgt.

Die Kolbenstange (52 Millimeter dick) faste den lagerförmig construirten schmiedeisernen Kreuzkopf, dessen verschnittener Vorderdeckel, durch zwei-Schrauben gehalten war. Die Keilverbindung mit der Kolbenstange geschah auch hier mit der schwer erklärlichen Verwendung zweier Nasenkeile welche dem mit

einer Schraube anzuziehenden Hauptkeil vorgelegt erschienen.

Die gusseisernen Führungsbacken waren in dem ausgebohrten und nachgeschabten Cylindertheil des bajonnetsörmigen Bettes ohne jede Stellvorrichtung eingepasst, und da ihre Fläche 180 Millimeter breit und 250 lang war, ersuhr sie den, nur im Vergleiche zu anderen deutschen Maschinen mässigen Druck von 2.5 Atmosphären.

Der Zapsen des Kreuzkopses fand in den Schalen desselben sein Spiel; in dem innern Ende der kurzgegabelten Schubstange stak er aber beiderseits eingeschliffen und vorne durch eine Mutter mit Sperrzähnen und Federklinken sestigehalten. Dieser Zapsen hatte 60 und 90 Millimeter Abmessung und ersuhr einen

Druck von 107 Atmosphären.

Das vordere Ende der Schubstange war geschlossen und der Kurbelzapsen musste daher mit einem vorgeschraubten Bund versehen sein, um ersteres ausnehmen zu können. Dieser Zapsen besas 80 Millimeter Durchmesser, 100 Millimeter Länge, und ersuhr die Abnützarbeit von 0.88 Kilogramm Meter pei Secunde und Quadratcentimeter. Die schmiedesserne Kurbel war gleich der von Suizer mit einer an der Vordersläche vorspringenden Nabe versehen.

Die normal 160 Millimeter dicke Welle lag 170 Millimeter dick und

235 Millimeter lang in dem Hauptlager, in welches fie einen Horizontaldruck von 14:5 Atmosphären und eine specifische Abnützungsarbeit von 0:37 Kilogramm

Meter brachte.

Dieses Lager enthielt im Innern drei Schalen. war mit einem verschnittenen und übergreisenden Deckel geschlossen und glich sonst einem Normallager, dessen Schalen auf der einen (äusseren) Seite ein Einlagstück in die Fuge bekamen. Durch die äussere Lagerwange bohrten sich nebeneinander zwei Stellschrauben zur Seitenschale. Der Hauptbalken der Maschine solgte der Bajonnetsorm; an den Cylinderboden war er mit übergreisenden Rand- und Aussenschrauben besestigt und vorne mit dem Lager in Einem gegossen. Unter dem Lager stand aber ein, an der Basis ziemlich schmaler Tragsus, welcher das Ganze auf horizontaler Flansche mit vier Schrauben und Einlagkeil hielt.

Das Schwungrad, von 3.60 Meter Durchmesser und für einen Riemen von 260 Millimeter Breite bemessen, war zweitheilig gegossen und innen mit vier

Schrauben und außen durch Einlagkeile verbunden.

Die Luftpumpe lag schief im Fundamente und ihr Antrieb erfolgte in wenig guter Weise durch ein Excenter von der Hauptwelle aus. Der zugehörige Kreuzkopf war nach dem Haupt Kreuzkopfe geformt und die ausgebohrte Führung an den Deckel gegossen.

Die Steuerung war, wie bereits erwähnt, völlig Sulzer's System; nur der Regulator wich insoserne von dem dort verwendeten (Porter) ab, dass hier ein solcher mit gekreuzten Stangen stand.

Nach Versuchen, deren Protokolle zur Einsicht auflagen, wurden an solchen Maschinen bis nur 9 Kilogramm Wasser per Stunde und indicirter Pferdestärke verbraucht, und die Firma garantirt bei größeren Aussührungen für diese Einheiten einen Kohlenverbrauch von einem Kilogramm.

Sächfische Maschinenfabrik

(vormals R. Hartmann).

Einer der schönsten und mächtigsten Motoren in der ganzen Ausstellung war die 100pferdige Expansions-Dampsmaschine dieser Chemnitzer Firma.

Im Allgemeinen war es eine liegende Ventilmaschine mit directem Regulator-Eingriff in die (originelle) Steuerung, bajonnetsörmigem Balken und selbstverständlich sür Condensation eingerichtet. Der Condensator wurde der kalt zu bleibenden Ausstellungsmaschine ebensowenig als das Schwungrad mitgegeben.

Der Cylinder hatte 680 Millimeter Bohrung und der Kolben 1.3 Meter Hub. Bei normaler Arbeit dreht sich die Welle 38 Mal per Minute, wobei die Kolbengeschwindigkeit 1.65 Meter per Secunde beträgt.

Das Einströmrohr besass 160 und das Ausströmrohr 180 Millimeter Weite, was 1/18 und 1/15 Cylinderquerschnitt gibt, und mit der Normalconstante 1/80 völlig richtig zutrifft.

Die Fabrik bestimmt auch die Canalweiten nach der Kolbengeschwindigkeit und derart, dass die mittlere Strömungsgeschwindigkeit des Dampses nie über 30 Meter per Secunde steigt, deren reciproker Werth eben angesührt wurde.

Die Ventile selbst waren wohl etwas enger und hatten nur 150 und 170 Millimeter Durchmesser, 1/20 und 1/18 Querschnitt, was die Constante 1/83 gibt und nicht wesentlich vom Obigen abweicht.

Der Cylinder war ohne Dampfmantel, aber mit den Ventilgehäusen und einem hohlen Tragblocke, durch welchen die Ausströmung ging, in Einem gegossen. Er stand zwischen Längsnasen auf einer großen Grundplatte, welche mit der obersten Lage der geschlossenen Quadermasse durch eingegossene Steinschrauben verbunden war, während die eigentlichen circa 2.5 Meter langen Fundamentschrauben durch diese Platte hindurch gingen und den Tragsus des Cylinders direct ersassen. Mit dem wird die Grundplatte nur mehr ein Montirungsbehels, und wenn sie auch die Druckvertheilung erleichtert. so fällt doch der nachtheilige Einslus ihrer Federung und überhaupt das Missliche einer zwischengelegten Tragsonstruction hinweg.

Die Kolbenstange war rückwärts in einer langen Stopsbüchse geführt und vorne 100 Millimeter dick in einen normalen (Corliss) Gahel-Kreuzkopf gekeilt, dessen Gleitbalken den Führungsdruck nicht in der Zapsenverticalen, sondern etwas excentrisch empfingen, indem die nachstellbaren Tragschrauben vom geschlossenen Theile der Gabel ausgingen. Diese Gleitbalken, 300 Millimeter und 450 Millimeter lang, lasteten mit 3 Atmosphären Auslagedruck in den ausgebohrten Führungen des Bajonnetbalkens, der in normaler Weise vom Cylinderslansch zum Lager zog.

Der Kreuzkopf Zapfen war in das Gabelstück sehr forgsältig eingeschliffen und mit einer starken Schraube angezogen; die Mutter war mit einer seingetheilten Sternscheibe versehen und durch ein eingreisendes verzahntes Sperrsegment, welches seitlich niedergeschraubt wurde, aufs beste montirt. Dieser

Zapfen war eirea 120 Millimeter dick und 150 lang, was 118 Atmosphären Auslagdruck gibt.

Das Kreuzkopf-Ende der runden Schubstange trug einen normalen Bügelkopf, während das Kurbelende desselben offen geschmiedet, aber durch ein außerhalb der Schalen eingesetztes und verschnittenes Tstück geschlossen war; außer der rückgreifenden Verschneidung des Einsatzes bewahrte noch eine durchgehende Schraube dieses Gabelende vor dem Ausgehen. Nun konnte ein Hinterkeil für die innere Schale verwendet weiden, wodurch in Verbindung mit dem Bügel andererseits eine gleichbleibende Stangenlänge zu erhalten ist.

Die schmiedeiserne Kurbel trug einen 130 Millimeter starken Kurbelzapsen von 160 Millimeter Länge. Diess war einer der relativ kleinsten Zapsen dieser Art in der ganzen Ausstellung, denn er erfuhr einen Schalendruck von 102 Atmofphären und eine Abnützarbeit von 1.26 Kilogramm-Meter per Secunde und Quadratcentimeter Oberstäche, was nur bei der allegbesten Ausführung und Wartung ohne Warmlaufen dauernd gehen kann. Die Festigkeitsbeanspruchung (8 Kilogramm per Quadratmillimeter) ist aber völlig beruhigend.

Das Kurbellager hatte eine dreitheilige Schale und zwar eine Bodenplatte und zwei Seitenschalen mit verticaler Fuge in der Mitte oben. Der Deckel war innen verschnitten und aussen übergreisend, und nahm jederseits zwei Deckel- und zwei Keilschrauben, letztere für die Stellung der Seitenschalen, auf. Der Lagerblock stand ähnlich auf einer Unterlagplatte, aber mit direct angehangenem Fundamente wie der Dampscylinder. Das hintere Lager der 300 Millimeter dicken (1100 Kilogramm schweren) Welle war ein Normallager mit ausgebohrtem Gussdeckel, und ohne eingelegteOberschale.

Das zugehörige Schwungrad war, wie erwähnt, nicht in der Ausstellung. Es foll 5 228 Meter Durchmesser und ein Gewicht von 14000 Kilogramm besitzen und mit 216 Zähnen versehen sein, deren Theilung 76 und deren Breite 280 Millimeter beträgt.

Die Luftpumpe (nicht ausgesteilt) foll 380 Millimeter Bohrung und 0.55 Meter Hub erhalten, was 1/7 e des Cylindervolumens entspricht. Der Antrieb desfelben geschieht von einer Gegenkurbel aus.

Für die Bewegung des Steuerungsmechanismus und des Regulators steckte auf der Welle ein Kegelrad, welches auf eine der Maschinenrichtung parallele Welle an der Hinterseite des Hauptbalkens die doppelte Drehungszahl übertrug. Diese betrieb und zwar ungefähr in der halben Länge ihres Weges zum Cylinder hin die verticale Spindel des Regulators, welcher mit gekreuzten Stangen und Belastungsvase construirt war. Der Antrieb erfolgte auch hier mit Kegelrädern und auf die doppelte Drehungszahl der Antriebs- also die viersache der Schwungrad Welle übersetzt.

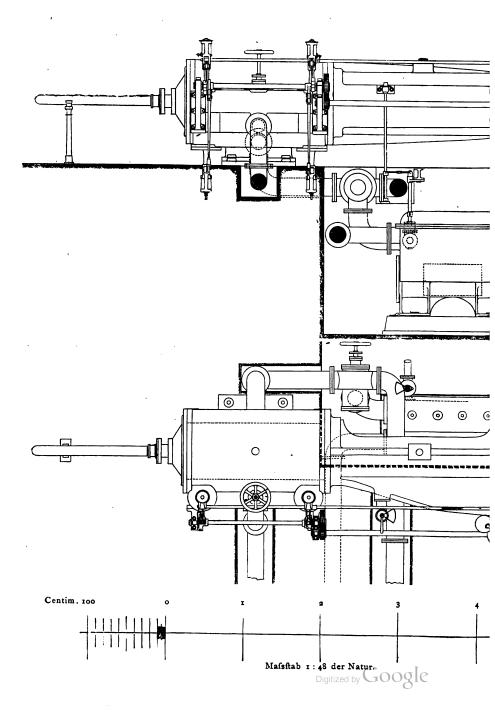
Beim Cylinder angelangt trieb diese Welle und zwar mit einem Paar ungleicher Stirnräder, die eigentliche Steuerwelle welche dadurch wieder mit der Kurbelwelle auf gleichen Gang gebracht wurde.

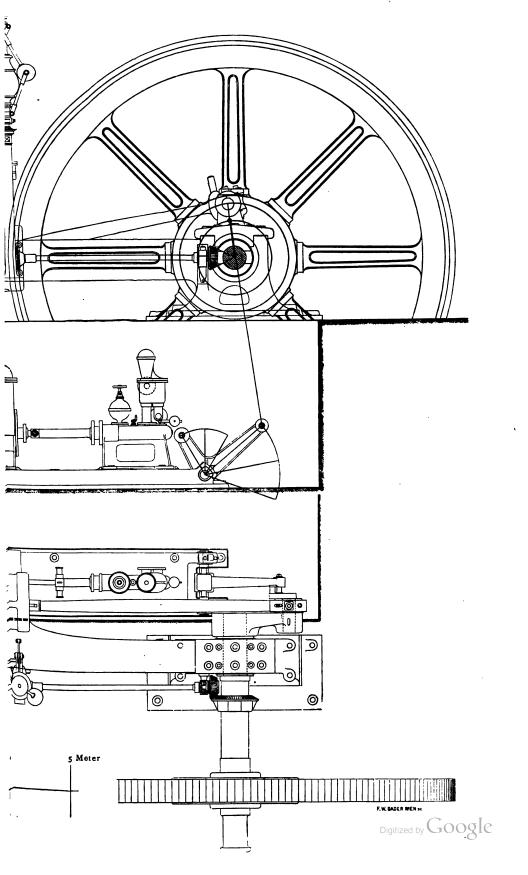
Seitlich an den Cylinderenden befanden fich die angegossenen Ventilkästen und die Steuerwelle lagerte in zwei an diese geschraubte Ständer.

Das Ausströmventil ward durch je eine Stange gehoben, welche durch den unteren Deckel des Ventilkastens mit einer Stopsbüchse austrat und sich auf einen Hebel stützte, dessen anderer Arm eine Verticalstange trug. Der rollenarmirte Kopf derselben tras eben auf die Steuerwelle oder vielmehr auf eine unrunde Scheibe auf derselben, die ihn niederdrückte, wenn die Ausströmung zu beginnen hat. Zu Schluss derselben gestattet dieselbe der Stange wieder eine Bewegung nach aufwärts, wodurch das Ventil am andern Hebelende fich senken und schließen konnte, was durch die Wirkung gespannter Federn im Puffer unten eingeleitet und durch den Dampfdruck vollendet wurde.



Sächfische Maschinensabrik.





Die Einströmventile, welche in der verticalen Flucht ober den Ausströmventilen sassen, wurden von je einer Stange gehoben, welche oben durch den Deckel des Ventilkastens trat und an einem horizontalen Hebel hing, dessen anderes Ende ein Excenter niederzog. Diese Excenter sassen auf der Steuerwelle unmittelbar neben den unrunden Scheiben für die Ausströmung und der Hebel sans seinen Drehpunkt in dem an den Ventilkasten-Deckel einseitig angegossen verticalen Ständer, der oben das Gehäuse für den Ventilpusser trug.

Die Verbindung des durch das Excenter in gleichmässiger Bewegung gehaltenen Hebels mit der Ventilstange war aber nicht fest, sondern während der

Zeit des Hebens durch den Regulator ausrückbar.

Zu dem Ende wurde der Hebel von der Ventilstange mit einer Schleise umfast, in welcher tief unter dem Hebel ein stählerner Querkeil steckte, der als Anschlag diente. Vom Hebelende selbst hing ein drehbar eingehangener Mitnehmer nieder, der unten mit einer Nase den Anschlag untergriff und die Ventilstange und das Ventil mitnahm, wenn sich der Hebel hob.

Dieser Mitnehmer bog sich aber längs des Hebelarmes nach einwärts und hob sich daher mit demselben im gleichen Masse und einem unrunden Daumen zu, welcher an einer von der Regulatormanchette gehaltenen Welle steckte. Begrenzte dieser Daumen das sernere Mitheben des Mitnehmer-Endes, während sich dessen Drehpunkt im Hebel mit diesem und durch das jenseitige Excenter gezogen noch weiter hob, so musste der Mitnehmer ausschlagen, wobei die Hubnase den Anschlag in der Ventisstange verliess, und diese durch das Gewicht des daranhängenden Einströmventiles und die Feder im Puffer niedergedrückt wurde. Ein Lustpolster unter dem sederbelasteten Pufferkolben macht den Schluss stossfrei, welcher durch den Dampsdruck vollständig wird.

Der Mitnehmer wurde durch eine vom äußersten Ende des Hebels niederreichende Blattseder stets gegen den Anschlag zu drücken gesucht, so dass dessen neues Ergreisen beim nächsten Hube gesichert erscheint.

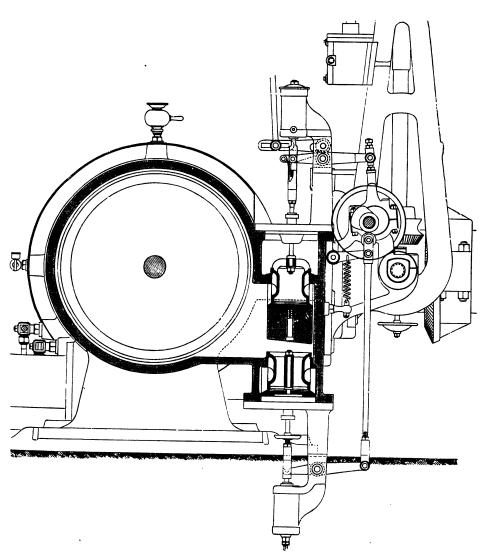
Leider war die Maschine nicht im Gange und das beschriebene Spiel nur durch den Zusammenhang der Theile klar. Doch steht es ausser Zweisel, dass ein sicheres Arbeiten dieser Theile platzgreisen wird.

Die Ventile selbst waren doppelsitzig, und da es bei dieser Grösse schon schwer ist, einen dichten Schluss beider Flächen zu erlangen, wenn nicht bei der Detailconstruction die eintretenden Wärmedehnungen vorbedacht werden, wie es hier geschah, aber so oft (besonders bei den Anlassventilen) versäumt wird, so mag auch diese erwähnt werden.

In dem gedrehten Vorsprunge des gusseisernen Gehäuses hing auf einer einzigen dichten Auflagsläche die broncene Sitzlaterne. Der untere Boden war nämlich mit dem oberen Sitzring durch ein weit gesenstertes Rohr zusammengegossen, aber nicht weiter gestützt, und so war die Ausdehnung dieses Theiles frei. In dieser Sitzlaterne schloss nun das normale Rohrventil, welches mit ersterer aus dem gleichen Metalle bestand und aus einem Gustiegel kam. Nun sind die Längsdehnungen gleich und die beiden Flächen des kalt eingeschlissenen Ventils dichten auch unter dem heißen Damps.

Die Sitzlaterne des oberen Ventiles war gegen allfälliges Heben (etwa durch Compression) nicht weiter geschützt. (Sulzer in Winterthur stemmt bekanntlich in neuester Zeit diese Laterne gegen den Oberdeckel.) Die des unteren Ventiles scheint nach der mir vorliegenden Skizze durch den unteren Deckel an den Auslagring des Gehäuses gepresst, was aber die freie Dehnung der Sitze hemmen würde.

Am Boden des Einlass-Ventilsitzes hing noch ein gusseisernes Füllstück zur Verkleinerung des schädlichen Raumes, und der Sitz des Ausströmventils lag so tief, dass die Entwässerung des Cylinders durch dieses geschehen wird. Nur für das Anwärmen des Cylinders (und Durchblasen des Condensators) gingen Drainröhren ins Ausströmrohr.



Der Zweck der ganzen Construction war eine leichtere Zugänglichkeit der Ventile als bei der Sulzer-Maschine zu erzielen und eine geschlossene Quadermasse unter den Cylinder zu bringen. Beides wurde hier erreicht, und wenn auch die schädlichen Räume vielleicht etwas größer sind als dort, so ist diess ein Umstand der mit dem Mass der abnehmenden Füllung an Werth verliert, indem der Damps aus diesen Räumen in den Cylinder expandirt

Das von der Ausströmscheibe gesonderte Einlassventil erlaubt durch ein Auskeilen mit negativem Voreilungswinkel die Zulassung höherer Füllungen als in den

normalen Corlifs-Maschinen, und die in einen Schlitz des Daumenhebels mit Klemm-schraube eingehangene Regulatorstange ermöglicht die Einstellung einer Normal-

füllung durch die Hand.

Das Dampfzuströmrohr mündete zwischen den beiden Ventilkästen unten an dem Cylinder; das Anlassventil war dann in einem zwischen den Steuerkästen angegossenen Gehäuse centrisch untergebracht. Die Ausströmung ging durch den Tragblock auf die vordere Seite, wo sich das Verbindungsrohr zum tiesstehenden Condensator hin anschloss.

Die großen Dimensionen dieser Maschine einten sich mit einer herrlichen

Formgebung zu einem mächtigen Eindrucke.

Gräflich Stollberg'sche Maschinenfactorei in Ilsenburg.

Diese Fabrik fandte eine große (45pferdige) Corliss-Maschine, welche

einen Theil der deutschen Transmission betrieb.

Der Cylinder hatte 445 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.80 Meter Hub. Dieser arbeitete mit 55 Doppelhuben in der Minute oder 1.47 Meter in der Secunde. Dampf-Zu- und Ableitung fand durch gleiche je 100 Millimeter weite Rohre statt, deren Querschnitt also 1/20 der Kolbensläche beträgt, was für die Einströmung völlig richtig (Constante 1/20 bis 1/30) ist, aber für die Ausströmung zu knapp sein dürste.

Der Cylinder war mit den vier querliegenden Corlifs Gehäusen und je einem hohlen Tragblocke an den Enden in Einem gegossen und direct auss Fundament geschraubt. Zwischen diesen Tragblocken mündete die Ausströmung, an deren Flansche sich das in einen Querspalt des Fundamentes gelegte Rohr zum Conden-

fator anichloss.

Der rückwärtige Cylinderdeckel ragte weit hinaus und seine Kegelform

endete mit einer Stopfbüchse für die Führung der Kolbenstange.

Vorne an den Cylinder fetzte sich ohne sichtbare Verschneidung, aber im Kreise mit Aussenschrauben gehalten, der Seitenbalken an. Dieser wich von der normalen Bajonnetsorm ziemlich ab, indem die Führungen nicht ausgebohrt, sondern stumpswinklig gegeneinander sahen, und keine Verbindung am äusseren Ende dieser Führungen mehr stattsand. Uebrigens war der Balken durchwegs gleicher Breite und in der halben Länge verhältnissmäsig hart zum Lager hinausgebogen. Der Balken war mit diesem Lager und dessen Tragblock zusammengegossen. Letzterer war wohl schmal, aber dennoch schwer gesormt und paste nicht recht zum Cylinder.

Die 68 Millimeter dicke Kolbenstange griff in einen normalen Corliss-Kreuzkopf, dessen dachförmige Führungen aus eingelegten Bockholzklötzen stattfand und sowohl oben als unten mit zwei Querkeilen und Schrauben nachstellbar waren. Die Führungen hatten 135 Millimeter Breite und 365 Millimeter Länge, und da die Maschine mit vier Atmosphären Ueberdruck und Condensation arbeitet, so stellt sich der Führungsdruck auf 31 Kilogramm per Quadratcentimeter.

Der Kreuzkopf-Zapfen, 65 Millimeter dick und 90 Millimeter lang, litt einen Druck von 130 Atmosphären, welcher ungewöhnlich hoch genanut werden muss.

Die Pleuelstange endete beiderseits mit geschlossenen Köpsen und griff vorne den 80 Millimeter dicken, 100 Millimeter langen Kurbelzapsen an, auf dessen Schalen ein Druck von 95 Atmosphären und eine specisische Abnützarbeit von 104 Kilogramm-Meter gleichfalls selten hoch austrat.

Diese Zapsen gingen nun thatsächlich ganze Wochen lang in der Ausstellung schlecht, wo doch der Maschine nur eine geringe Leistung entnommen wurde. Ein eigens geschickter Monteur konnte sie wohl wieder in Stand setzen und zu kaltem und anscheinend gutem Gange bringen, aber die Sicherheit dieses

Bestandes schien nicht bedeutend.

Der Kurbelzapfen sass mit einem starken Keile gehalten (als ob dort ein Conftructionsdruck herrschte) in einer gusseisernen Kurbelscheibe, welche auf der Gegenseite schwach balancirt war. Dieses Balanzgewicht hätte, wenn es als nöthig erkannt worden wäre, anstandslos größer gemacht werden können, denn es ging mit dem Scheibenrand hinten ganz flach, während das Kurbelauge weit vorstand.

Das Kurbellager hatte dreitheilige Schalen und die Welle lag in diesen 200 Millimeter dick und 310 Millimeter lang. Dort ergab sich der mässige Druck von 12.2 Atmosphären und die specifische Abnützarbeit von 0.34 Kilogramm-Meter.

Diese Schalen, deren eine Fuge in der Mitte oben lag, waren seitlich durch je zwei Druckkeile gehalten, deren Schrauben oben vom flachen Deckel aus stellbar waren Dieser Deckel war selbst durch jederseits zwei Schrauben gehalten und übergriff die Lagerwangen; diess Letztere schien wenig ausgiebig zu sein, denn der niederhängende Zahn mass nur 30 Millimeter gegen 480 Millimeter

Das zweitheilige Schwungrad hatte 3.90 Meter Durchmesser (Kranz 250 und 180 Millimeter). Der Schnitt ging zwischen den Armen, und an der Nabe verbanden zwei Ringe und vier Schrauben und im Kranze zwei Einlagkeile die beiden Hälften. Eine an das Rad feitlich angeschraubte Scheibe enttrug mit einem 250 Millimeter breiten Riemen von der 200 Millimeter dicken Welle den Effect.

Die Luftpumpe lag horizontal feitlich tief. Sie wurde von verlängerten Kurbelzapfen angetrieben, dessen Hängstange den um eine horizontale Mittellage schwingenden Arm der Welle im Fundamente mitnahm, deren aufrechtstehender Arm den Luftpumpen-Kolben führte.

Diefer Kolben hatte 200 Millimeter Durchmesser und 0.8 Meter Hub und durchlief mit dem 1/8.8 des vom Dampfkolben beschriebenen Volumens.

Die Steuerung geschah nun nach dem neueren reinen Corliss-Systeme mit der der Kurbelwelle näher gerückten Corlifs-Scheibe und den langen Säbelfedern, wurde von einem einzigen Excenter (mit Gussring) bewegt und von einem Buss'schen Regulator (mit Riementrieb und Oeltops) beherrscht.

Dabei ist zu erwähnen, dass die Ausrückschneiden mit einer feingeschnittenen Vertical- und einer Klemmschraube in jenem Daumenstücke nachstellbar geführt und eingespannt waren, welche an der Regulatormanchette hingen.

Die äußeren Führungsträger der weit vorspringenden Corlifs-Schieberwellen waren flaschenförmig und glänzend abgedreht und stimmten zu den übrigen harten Formen der Maschine. An dieser war mit den wenigen Ausnahmen von zwei Schauwecker'schen Schmiergefäsen auf den Einströmgehäusen und einigen kleinsten Streifen keine Bronce zu sehen.

Die Maschine wog sammt Rad 13.700 Kilogramm oder 8.8 Kilogramm per 1 Quadratcentimeter Cylinderfläche.

E. Reinicke in Königsberg.

E. Reinicke in Königsberg stellten eine "42pferdige" Corliss-Maschine aus, welche in dem deutschen Zubau zur Maschinenhalle die Ziegel- und einige andere Maschinen trieb. Dieser Motor zeigte ein merkwürdiges Gemisch von guten und schlechten Anschauungen und Formen, von verschwenderischer Fülle und von sparsüchtigem Karg.

Der Dampscylinder hatte 450 Millimeter Weite und der Kolben, welcher 46 Doppelhube per Minute machte, 0.87 Meter Hub (Kolbengeschwindigkeit 1.33 Meter per Secunde). Das Dampfrohr besass 105 Millimeter Durchmesser oder 1/18 der Cylinderfläche und der Ausströmweg 1/18 derselben, welch' beide Querschnitte etwas zu groß bemessen sind (Constante 1/24).



Der Cylinder lag ohne jede Verschalung auf zwei unterstellten und mit dem Fun lamente verschraubten Querstüsen unter den Schieberbohrungen auf. Die Verbindung des Cylinders mit dem Lager geschah durch einen Seitenbalken, welcher aber nicht nach normaler Weise mit einer Kreisslansche an den Cylinder schloss, sondern einsach neben daran lag und mit 10 Schrauben auf der ganzen Länge der verticalen Berührungsebene gehalten wurde.

Dieser Seitenbalken hatte die Form eines liegenden T. Dessen Steisigkeit ist natürlich bedeutend geringer als die der Bajonnetsorm. Nur scheint lie desshalb gewählt worden zu sein, um das Nachsehen des Kolbens von der Vorderseite des Cylinders zu ermöglichen, indem diess hinten wegen der naheliegenden Lustpumpe nicht leicht angeht. Die dachsörmigen Führungen waren seitlich und

das Kurbellager an die Stirnfläche des Balkens angeschraubt.

Der Kreuzkopf war ganz aus Bronce, obgleich der Zapsen sest in dessen Gabel sas; die nachstellbaren Führungsplatten sussen aber am massiven Theile der Gabel und ganz excentrisch gegen die Druckrichtung.

Die Schubstange begann dort mit einem normalen geschlossenen Kopfe und endete bei der gusseisernen Kurbel ossen und mit einer Ueberlagplatte und

Durchsteck Schrauben (Schiffs-Maschinenkops).

Dieser Kurbelzapsen mass 85 und 110 Millimeter, ersuhr 82 Atmosphären Schalendruck und eine specifische Abnützarbeit von 0 80 Kilogramm-Meter.

Das Kurbellager stand direct am Mauerwerk des Fundamentes; der Seitenbalken stiess centrisch der Achsmitte gegen die Aussenseite der Lagerwange und vier Schrauben übertrugen die durchgehende Krast.

Das Lager hatte jederseits zwei Deckel- und eine Keilschraube für die Seitenschalen und auch die untere Schale ruhte nachstellbar auf zwei Keilen mit Schraubenzug. Der Deckel war aber nicht überschnitten und alle Formen des Lagers waren eckig und ungewöhnlich hart.

Das zweitheilige Schwungrad von 3.85 Meter Durchmesser besitzt normal wohl nur 115 Millimeter Breite gegen 210 Millimeter radialer Dimension. Hier war es aber durch dünne (an der Wurzel 35, am Rande 20 Millimeter dicke) Angüsse auf 370 Millimeter verbreitert, um mit einem Riemen zu arbeiten. Außerdem steckte jedoch auch ein Zahnrad auf der Achse und übertrug einen Theil des Effectes auf eine unterirdische Transmission.

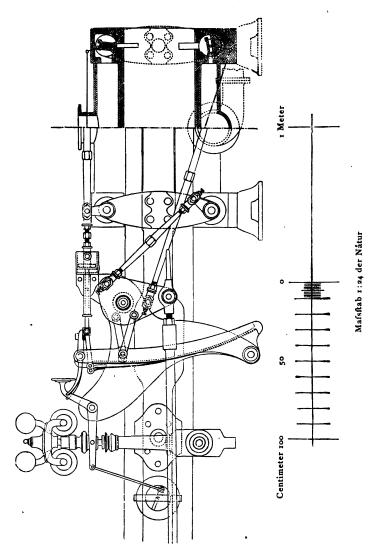
Die Maschine arbeitete mit Condensation und die Lustpumpe lag ganz nahe dem Hinterdeckel des Dampscylinders und von der verlängerten Damps-Kolbenstange direct bewegt. Im Gegensatze zu allen übrigen ähnlichen Maschinen bildete aber der Lustpumpen-Körper mit dem Condensator nicht ein einziges Gusstück, sondern lag ober demselben als freier Cylinder. Der Condensator bildete also gleichsam die mit Fundamentschrauben niedergehaltene Grundplatte für den Lustpumpen-Cylinder und die Verbindung zwischen beiden geschah durch kurze Rohrstutzen an beiden Enden mit verschraubten rechteckigen Flanschen an den horizontalen Dichtungsstächen.

Diese Anoidnung bringt den Nachtheil mit sich, das eine mögliche Undichtheit der Lustpumpen-Stopfbüchse das Vacuum fühlbar verschlechtert, wesshalb sonst diese Pumpe im Condensatorraume möglichst tief gelagert wird, um stets unter Wasser zu arbeiten. Auch die beiden durch die Krastmomente aufs Lüsten beanspruchten Verschraubungen zwischen Pumpe und Condensator

erscheinen bedenklich.

Die Ausströmung vom Dampfcylinder zu diesem Condensator hin sand durch ein flaches Zwischenrohr vom Eingangs erwähnten Querschnitte statt.

So setzte sich die Maschine aus einer ungewöhnlich großen Zahl einzelner Theile zusammen, was sich kaum aus Rücksichten für eine kleine Giesserei erklärt, und während man heute allgemein strebt, eine geringste Zahl von verschraubten Bestandtheilen zum Baue und eine geringste Zahl von Linien zur Formgebung zu verwenden, schien hier die entgegengesetzte Ansicht zu herrschen.



Die Dampsvertheilung geschah durch die neue Original-Corliss Steuerung mit der am Vorderende des Cylinders schwingenden dreieckigen Scheibe und den langen säbelsörmigen Federn für den Schluss der Rundschieber. Deren Drehstangen lagen aussen bei den Angriffkurbeln in elliptischen Gusträgern gelagert, welche, je einer an jedem Cylinderende, aussen an den vorbeigehenden Seitenbalken in der Achshöhe angeschraubt waren, während sie sonst an die Kreisdeckel gegossen oder geschraubt mit diesen zugleich wegzuziehen sind, wenn die Schieber herausgenommen werden.

Ein Buss'scher Regulator mit einer Oscillationsscheibe im Wassergefäse als Hemmung stellte die Ausrückklinke und je ein Lustkolben bremste den Schluss nach deren und der Wirkung der Feder.

Dingler in Zweibrücken.

Die von L. Ehrhardt, Oberingenieur der Dingler'schen Maschinensabrik und Eisengiesserei in Zweibrücken, construirte und von dieser Firma gebrachte Dampsmaschine war wohl einer der interessantesten und im besten Sinne originellsten Motoren der ganzen Ausstellung.

L. Ehrhardt fagt über diefe Maschine wörtlich:

Wir legen das Hauptgewicht darauf, dass sie nicht von dem in Praxis unerreichbaren Ideal einer vollkommenen Dampsmaschine ausgeht, sondern dass im Gegentheile den in Wirklichkeit stets vorhandenen Unvollkommenheiten und Mängeln möglichst Rechnung getragen ist, und zwar in so weit gehender Weise, dass gerade die Berücksichtigung der unvermeidlichen Verluste an Wärme in Folge der inneren und äusseren Abkühlungen und an Damps in Folge der bei normalem Gange einer Maschine stets unvollständigen Abschlüsse der Steuerungen und der Kolben den Schwerpunkt unserer Constructionsprincipien bilden.

Wir haben bei Versuchen an unseren sonst sehr gut gehenden und beliebten Ein-

cylindermaschinen (5 Atmosphären Kesselüberdruck, 8—10sachen, jedoch innerhalb viel weiterer Grenzen selbstthätig veränderlicher Expansion mit Condensation und mit mässiger Kolbengeschwindigkeit, 1.33 Meter per Secunde) vielsach constatirt, dass das wirklich verbrauchte Dampsquantum 1.3 bis 1.4mal so groß war, als es dem beschriebenen Cylindervolumen nach mit Einrechnung aller schädlichen Räume der Admissionsspannung entsprechend theoretisch hätte sein können.

Je höher der Dampfdruck im Kessel ist, desto größer kann die Kolbengeschwindigkeit genommen werden. Je größer die Kolbengeschwindigkeit, desto kleiner die Cylinder. Je kleiner die Cylinder, desto geringer die berührten Verluste

Die inneren Wärmeverluste werden bei jeder Doppel Dampsmaschine dadurch vermindert, dass der hochgespannte Damps nur im kleinen Cylinder arbeitet, und dass der große Cylinder, welcher zugleich mit dem Condensator in Verbindung steht, nur noch mässig gespannten Damps enthält, so dass in demselben die Temperaturdisserenz zwischen zuströmendem Damps und Cylinderwandung und dem zum Condensator abziehenden Damps viel-geringer ist, als wenn die ganze Expansion in einem einzigen Cylinder stattsinden würde. *

Die directen Dampsverluste in Folge mangelhaster Abdichtung der Steuerorgane und der Kolben reduciren sich dabei sehr bedeutend, weil die Gesammt-Druckdifferenz zwischen Kessel und Condensator sich auf zwei Steuerabdichtungen und auf zwei Kolben nacheinander vertheilt, ** und dass der zweite Cylinder den verlorenen Damps des ersten wieder nutzbar macht.

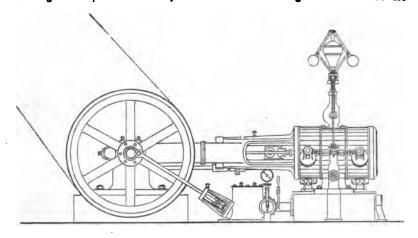
(R.)

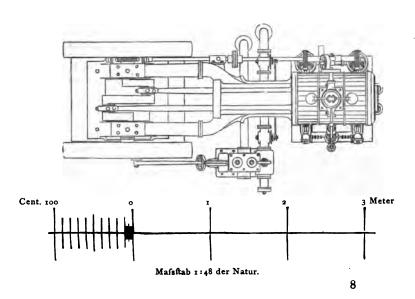
Dafür find die Abkühlflächen zweier Cylinder vorhanden.

** Dafür kommen diese undichten Theile in zweimaliger Länge vor.

Die directen Dampfverluste werden auch als Mittel benützt, um den Haupt-Organen der Maschine, Cylinder, Kolben und Steuerung, mehr Dauerhastigkeit zu geben. Kolben und Steuerkegel sind nämlich so construirt, dass sie in dem sich durchzwängenden Gemenge von Dampf, Oel und Wasserpartikeln förmlich schwimmen und dass keine directe metallische Berührung dieser Organe und ihrer Umwandungen stattsindet.

Wird große Kolbengeschwindigkeit dadurch ermöglicht, dass man übermässig weite Cylindercanäle und Canalöffnungen der Steuerorgane anwendet, so gehen die ökonomischen Vortheile der großen Kolbengeschwindigkeit, besonders bei langen Dampscanälen im Cylinder wieder vollständig verloren durch die





Dampfwerluste in Folge der großen todten Räume * und des großen Abdichtungs-

Umfanges der Canäle.

Vorliegende Maschine hat nun ganz kurze Dampscanäle und jedes Cylinder-Ende wird für sich durch einen besondern Steuerkegel gesteuert. Die Steuerung dürch diese Rotationskegel geschieht in so rapider Weise, dass schon bei o'i des Kolbenhubes der volle Canalquerschnitt geöffnet ist, ** ohne dass zu vielsach geschlitzten Durchlasscanälen (Farcot) von verhältnismässig großer Breite gegriffen wurde. Je mehr sich nämlich der abzudichtende Canalquerschnitt der Quadratsorm annähert, desto kleiner wird der zu dichtende Umfang; je mehr er sich schlitzsörmig in die Länge streckt, desto größer wird die Abdichtungslinie, desto unsicherer der Abschluss, desto größer also auch der Verlust in Folge mangelhasten Abschlusse.

Die Umgehung derartiger Missstände, die Erzielung eines sehr rapiden und präcisen Dampswechsels in der complicirten Weise, wie es eine Doppel-Dampsmaschine verlangt, ist vollständig erreicht durch die zugleich sehr einsachen und dauerhaften Rotationskegel, welche in durchaus origineller Weise bei vorlie-

gender Maschine als Steuerorgane benützt sind.

Nur mit Hilfe dieser Steuerung ist die correcte Durchführung der vorher

entwickelten Grundsätze praktisch ausführbar.

Die Gesammtanordnung der Maschine beruht auf dieser Steuerung, sie ist die Grundlage der ganzen Construction. Die erste seit 1870 im Betriebe besindliche Maschine dieses Systemes hat in jeder Hinsicht sehr besriedigende Resultate gegeben und hauptsächlich den hohen praktischen Werth der Steuerung außer allen Zweisel gestellt.

Was nun die Frucht dieser Erwägungen, die Maschine selbst betrifft, so war es eine Wools-Maschine mit Kurbeln unter 180 Grad, welche normal mit Damps von 10 Atmosphären Ueberdruck und 10sacher Gesammtexpansion betrieben und von zwei entsprechend gehöhlten Drehkegeln gesteuert wurde. Die Füllung änderte sich mit dem Stande des Regulators und die Condensation war durch einem Dreiweghahn ausschaltbar.

Die zwei Dampfcylinder bildeten fammt dem Dampfmantel des kleinen Cylinders und den beiden Steuergehäusen an beiden Cylinder-Enden ein einziges

Guſsſtück.

Die Cylinder hatten 125 und 250 Millimeter Bohrung, und da der Hub beider Kolben gleich groß war und 0.50 Meter betrug, so verhielten sich ihre Volumen wie 1:4.

Das Zuström-Dampfrohr besass eirea 45 Millimeter, das Rohr zum Condensator hin 70 Millimeter Durchmesser, was für ersteres 1/7 bis 1/8 des kleinen und für

letzteres 1/12 des großen Cylinderquerschnittes als Fläche gibt.

Die Kurbelwelle drehte sich 115 Mal per Minute, was eine Kolbengeschwindigkeit von 1.9 Meter per Secunde' mit sich brachte. Die Einströmung ist also, salls nicht Verengungen im Drehschieber vorkommen, zu weit, indem die Constante 1/13 bis 1/15 beträgt.

Normal wird der kleine Cylinder zu 0.4 feines Hubes gefüllt, was nach beendeter Ueberströmung in den viermal so großen Niederdruck Cylinder eine zosache Expansion und einen Enddruck gibt, welcher auch ohne Condensation

nur bis zum Gegendruck fällt.

Die Dampfkolben bewegen sich dicht neben einander in genau entgegengesetztem Sinne. Dadurch heben sich die Druckwirkungen auf die Achslager

Digitized by Google

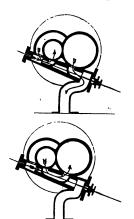
к

^{*} Doch nur wenn man mit Vollfüllungen arbeiten wollte, indem sonst der Damps nach der Absperrung aus dem sogenannt schädlichen in den Cylinderraum expandirt.

** Diess geschieht um nichts schneller als von einem normalen Excenter, welches mit kleinem Voreilwinkel (theoretisch = 0) auf der Kurbelwelle steckt.

zum Theile wieder auf, so dass vorwiegend die rein drehende Wirkung zum Ausdrucke kommt. Ebenso heben sich die Massenwirkungen der entgegengesetzt hinund herschwingenden Gewichte von Kolben und Kolbenstange, Kreuzköpfen, Lenkstangen und Kurbel zum Theile wieder auf, so dass die Achslager sehr wenig beansprucht werden und der Gang der Maschine ein ruhiger und gleichmässiger

Je zwei neben einander liegende Cylinder Enden werden für sich durch getrennte Steuerapparate gesteuert, so dass der Damps immer direct aus dem kleinen Cylinder in den großen übertreten kann. Das Hauptsteuer Organ ist, ein kegelförmiges Canalrohr, welches sich in einem entsprechend gesormten Gusskörper dampfdicht dreht. Aus dem Dampfmantel des kleinen Cylinders, welcher durch die Dampfzuleitung mit dem Kessel verbunden ist, tritt der frische Dampf, und zwar an der kleineren Kreis-Kopfsläche in das kegelförmige Rohr und durch dieses in den Hochdruck-Cylinder, während gleichzeitig der verbrauchte Dampf durch das andere Kegelende zur Ausströmung kommt.



Während des Rückganges verbindet dann eine ausgesparte Innenhöhlung des Steuerkegels die beiden Cylinderräume und gestattet das Ueberströmen des Dampfes von einem in das nebenliegende Ende bei gleichzeitigem Abschlusse gegen beide Aussenseiten.

Indem diese Kegelstellungen bei jedem Hubwechsel auch wechseln, wird auf eine einfache und sichere Art der regelrechte, ganz directe Dampswechsel mit kurzen Canälen (wenn auch fehr stark gebrochenen Wegen) erzielt.

Die Steuerhähne erhalten ihre gleichmässig umlaufende Drehung durch Schraubenräder und eine feitlich und parallel zu den Cylindern liegende Steuerwelle, welche gleichfalls durch Schraubenräder von der Kurbelachse angetrieben wird.

Die gegenseitige Stellung und Höhenlage der Cylinder, Steuerorgane und Ausströmung ermöglichen. dass alles condensirte Wasser und Oel auf abfallenden Flächen aus der Maschine kommt.

Um die rotirenden Steuerhähne vollständig

entlaftet zu halten, müssen sich alle Flächen diametral entgegengesetzt wieder finden. Diese symmetrische und doppelte Anordnung bedingt wohl nicht, dass die Dampswege rascher oder präciser als bei einer Schiebersteuerung geöffnet werden, indem der einzelne Spalt nur halben Querschnitt zu besitzen braucht, aber bedingt, dass sich die Steuerkegel nur mit der halben Drehungszahl der Kurbelwelle zu bewegen haben, was nebst der fast vollständigen Entlastung vom

Dampfdrucke diesen Organen eine längere Dauer verspricht.

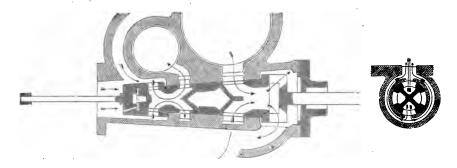
Wohl bleibt eine in der Achse des Kegels von oben nach unten gerichtete Druckwirkung übrig, welche aber an und für sich nicht sehr groß ist und von einem Spurzapfen leicht aufgenommen werden kann. Deffen Stellbarkeit mit einer Schraube gestattet auch die passende Einstellung des Steuerkegels in das Gehäuse, um unter Rücksicht auf die Wärme-Ausdehnung eben dicht, aber möglichst reibungslos zu passen.

Da sich die Steuerkegel immer gleichmässig im selben Sinne drehen, so kann durch einfache Ueberdeckung an den Arbeitskanten eine fixe Expansion eingeleitet werden. Ebenso sind alle gewünschten Voreilungen beim Dampf-Ein- und Austritte, Compression etc. durch positive und negative Deckungen zu erreichen.

Um Veränderlichkeit der Expansion zu erzielen, ist auf das Einström · Ende eines jeden Steuerkegels eine Kappe mit zwei Schlitzen gesetzt.

Digitized by Google

Das Einström-Ende des Kegels hat nämlich vier symmetrische Einström spalten, deren je zwei gegenüberstehende abwechselnd wirksam sind. Halten nun die Schlitze in der Deckkappe gleichlang oder länger offen, als die sixe Einströmung währt, so arbeitet die Maschine (hier mit 65 Percent) mit dem Maximum der Füllung. Wird jedoch die Kappe derart verdreht, dass ihre Schlitze die Dampfeinströmung in dem sich unter ihr sortdrehenden Steuerkegel vorzeitig schließen, so beginnt die Expansion früher als sonst. Die Verdrehung dieser Expansionskappen geschieht durch den Regulator, so dass die Expansion selbstthätig veränderlich ist.



Es ist nur zu bedauern, dass an der Maschine keine Indicatorversuche vorgenommen werden konnten. Bei den rationellen Anschauungen der Leiter dieser Fabrik darf nicht angenommen werden, dass diese den Nutzen derselben unterschätzen, und wenn sie den Indicator Einblick in die Wirkung des Dampses verweigerten, den sie sich gewiss selbst verschaften, so drängt sich die Vermuthung aus, dass entweder das Spiel der Dampsvertheilung oder das Dichthalten der Hähne und Kolben mangelhast sei und noch nicht mit gewünschter Präcision vor sich geht.

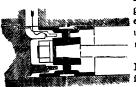
Diess scheint noch ausserdem durch den Stand des Vacuummeters, welcher gewöhnlich auf 65 bis 67 Centimeter wies, und serner noch durch die Mittheilung eines der glaubwürdigsten Partner der Maschine bestätigt zu werden, laut welcher dieser Motor bei vorgenommenen Proben mindestens 1.5 Kilogramm Kohle per Stunde und Pferd verbrauchte.

Mit diesen Bemerkungen soll selbstverständlich nicht der Werth der hoch interessanten Maschine und der Drehsteuerung herabgesetzt werden. Die Maschine ging thatsächlich staunenswerth ruhig und weich und erweckte durch diesen ihren Gang selbst die Ausmerksamkeit der gewöhnlichen Besucher. Und dass der Berichterstatter die Drehsteuerung für gut und für schnellgehende Maschinen als bestens passend hält, mag der Umstand beweisen, dass er selber eine sast völlig gleiche Steuerung mit dauernd lausenden Drehkegeln vor Jahren ersann und 1871 zur Wahrung der Priorität patentiren liess.

Aber eine Maschine, welche, wie diese, den Anspruch erhebt, epochemachend im Dampsmaschinenbaue auszutreten und mit dem Ehrendiplome der Weltausstellung ausgezeichnet wurde, muss sich eben die schärsste Beurtheilung gefallen lassen, und diese geht eben dahin, dass trotz der vorgeschrittenen Anschauung und der geistreichen Anordnung, welchen diese System ihren Ursprung dankt und trotz mancher wahrhasten Verbesserungen, die diese Maschine trägt, doch noch nicht das Ideal des Dampsmotors geboten wurde; ja, wenn sich der Kohlenverbrauch nicht wesentlich tieser als I Kilogramm per Stunde und Pferd bringen läst, das System bald wieder verschallen wird, indem die bezeichnete Grenze mit billigen Eincylinder Maschinen und billigen Mitteldruck Kesseln bereits gestreift wird.

Die Detailconstruction der Dingler'schen Maschine bot noch manches Bemerkenswerthe.

Die Kolben waren nicht mit Dichtungsringen versehen, sondern einsach und ohne Federn und Nachspann-Vorrichtungen in ihre Cylinder dicht anschließend



eingepasst. Dieses setzt einen völlig cylindrischen und glatt ausgearbeiteten Dampscylinder voraus, aber auch eine Kolbenstange, welche sich nicht im Mindesten unter Gewicht und Druck desormirt, und einen Damps, der keine Schleismaterialien in den Cylinder bringt

Diese Kolben sind nun sehr lang, zwischen Nabe und Umfang hohl ausgedreht, und die Fabrik

fchliefst folgendermafsen:

Würde ein massiver Kolben so dicht in den Cylinder eingepasst, dass er dampsdicht hält, so

könnte es vorkommen, dass er sich beim Anlassen der Maschinen rascher erwärmt und mehr ausdehnt, als der Cylinder selbst. In diesem Falle würde beim Gange der Maschine der Kolben sich unsehlbar mit dem Cylinder versressen und Riesen in demselben erzeugen. Zur Verhütung dieser, gerade sür den Hauptheil der Maschine, den Cylinder, sehr schädlichen Einwirkung, wurde die leichte und nachgiebige Kolbensorm gewählt. Die kappentormigen Anschlussringe dieses Kolbens können sich dicht und zart an den Cylinder anschließen, und werden auch schwachen Desormationen des Cylinders ohne merklichen Nachtheil folgen können. Zudem hat auch der wirksame Dampsdruck das Bestreben, immer eine der Kolbenkappen auszudehnen und an den Cylinderumsang anzupassen. Solche Kolben sind nebstbei auch so wohlseil und so leicht auszuwechseln, dass man immer einige von etwas größerem Durchmesser in Vorrath halten und nach Bedarf einpassen und einsetzen kann.

Der leitende Gedanke bei der Wahl der Construction des Kolbens war aber: unter Berücksichtigung des mit der Zeit doch unvermeidlichen Dampsverlusses diesen letzteren als Mittel zu benützen, dem Cylinder sehr große Dauer zu verleihen.

Ganz derselbe Gedanke war auch massgebend bei der Construction der Steuerung:

Sind Hohlkegel und innere Steuerkegel vollendet genau ausgearbeitet und zulammengepasst, so wird sich der Damps vom engen zum weiten Ende (der Einftröm- zur Ausströmseite) hindurchzudrängen suchen. In jeder anderen Richtung ist der Steuerkegel vollständig entlastet, so dass er in dem an seinem Umfange sich durchdrängenden Dampse förmlich schwimmen muss, und weder äussere noch innere Steuerkegel eine merkliche Abnützung erfahren können.

So schließen zwar weder Kolben noch Steuerung ganz dicht ab, aber den Grad von Dichtheit, den sie im Ansange haben, behalten sie dauernd, und gerade dieser Beharrungszustand einer Maschine, nicht der ansängliche Paradezustand,

muss bei der Beurtheilung massgebend sein.

In einem Eingesendet (vom 20. Jänner 1874) des Directors Ehrhardt an

den deutschen Engineering fagt aber derselbe:

"Ich habein neuerer Zeit gefunden, dass es in der Praxis besser ist, den Kolben mit auswechselbaren Dichtungsringen zu versehen, construire aber die Kolben nicht auf deren sedernde Wirkung, sondern betrachte sie nur als nachgiebige, den Dehnungen durch die Wärme solgende Stücke, welche früher oder später ausgewechselt werden müssen."

Die Verbindung zwischen Cylinder und den beiden symmetrischen Lagern, innerhalb welcher die doppelt gekröpste Kurbelachse ging, geschah durch einen zwischengelegten, gabelsörmigen Block. Auf der dem Doppelcylinder zugekehrten Seite stand er mit diesem durch einen Kreisslansch centrisch verschraubt, nahm innen die Doppelbohrung für die zwei runden Führungen auf und endete kurz

nach diesen mit zwei aussen angegossenen Armen. Diese waren mit langen, auf der Cylinderseite der Lager angegossenen Armen (wahrscheinlich verschnitten und verkeilt), wodurch eine völlig centrische Verbindung der Druck- und Gegendrucktheile entstand, und da Alles in krästiger Hohlgussform ausgesührt da lag, so war die sichere Lagerung bestens erreicht.

Der Cylinder stand auf einem unterlegten Fusse, in welchem auch die Ausströmung stattsand, und diesen hielten vier Schrauben ans Fundament. Die Kolbenstangen waren 30 und 40 Millimeter dick, die nicht völlig centrischen Führungen maßen 145 Millimeter Breite und 210 Millimeter Länge, was dem sehr geringen Auslagedruck von nicht ganz 0.6 Atmosphären entspricht.

Die Kreuzkopf Zapfen hatten je 80 Millimeter und die Zapfen der Kurbelkröpfungen je 85 Millimeter Länge, was für letztere eine mittlere specifische

Abnützarbeit von 0.28 Kilogramm Meter ergibt.

Die Lagerzapfen hatten je 110 Millimeter Durchmesser und 220 Millimeter Länge. Der maximale Druck steigt höchstens bis 9 Kilogramm per Quadratcentimeter Schalensläche, bleibt aber im Mittel auf circa 2 bis 3 Atmosphären.

Die gusseisernen, mit Composition ausgefütterten Lagerschalen waren zweitheilig und wurden ohne irgend eine sichtbare Nachstellvorrichtung, aber mit einem übergreisenden Deckel mit jederseits zwei Deckelschrauben von dem großen Lager-Ständerblock gehalten, welcher einen Theil des Rahmens ausmachte und ans Fundament gebunden war.

Außerhalb der Lager staken jederseits der Maschine die Riemenscheiben, Schwungräder von je 1.60 Meter Durchmesser, 190 radialer und 130 Millimeter axialer Kranzahmessung, von deren gedrehtem Umfange die Arbeitsabgabe durch zwei 180 Millimeter breite (in der Ausstellung nur einen und zwar Gummi-)

Riemen erfolgt.

Beide Schwungräder trugen auf der Innenseite des Kranzes je 72 Stück runder Bolzen angesetzt, welche fast wie eine Verzahnung aussahen, aber doch nur zum jedesmaligen Angehenlassen der Maschine dienten. Zu diesem Zwecke lagerte ein solid ausgesührter Hebel mit Fallklinke in einem Ständer, welcher in einem aussen eingeschraubten Arm des Kurbellagers und am Fundamentsteine gestützt und zum Ingangsetzen jedesmal nöthig war.

Einerseits befand sich zwischen Lager und Rad das Schraubenrad für die Steuerwelle und anderseits ein Excenter mit Broncering für den Antrieb der Lustpumpe. Diese lag schief in dem Condensatorkasten seitlich der Maschine und hatte circa 125 Millimeter Durchmesser und 0.18 Meter Hub, das ist 1/11 des großen

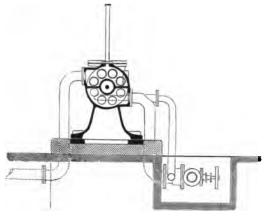
Cylindervolumens.

Gebrüder Decker & Comp. in Cannstatt,

Eine der schönsten Maschinen der ganzen Ausstellung lag von dieser Firma in der Maschinenhalle. Es war eine sogenannte 5opferdige liegende Condensations Dampsmaschine mit Bajonnetbalken und vom Regulator beherrschter Expansion, welche mit 6 Atmosphären Ueberdruck zu arbeiten bestimmt ist.

Der Dampfcylinder hatte 400 Millimeter Bohrung und sein Kolben 0.80 Meter Hub. Die Kolbengeschwindigkeit beträgt bei den normalen 54 Umdrehungen 1.44 Meter per Secunde. Das Einströmrohr, mit 80 Millimeter lichter Weite, bot ½5 und das Ausströmrohr mit 95 Millimeter ½,7 der Kolbensläche als Querschnitt dar, was, nachdem die Constante ½,86 ist, etwas knapp aus reichend erscheint.

Der Cylinder war doppelwandig gegossen und stand mit seinem hohlen, angegossenen Tragblock wohl nicht direct auf den Fundamentsteinen (wie es bei den Maschinen ohne Condensation geschieht), sondern der hintangereihten Lustpumpe zu Nutz mit dieser gemeinsam auf einer einsachen Grundplatte. Die



Schnitt durch die Luftpumpe.

Fundamentschrauben gingen jedoch durch diese Zwischenplatte hindurch und belasteten den Cylinder direct.

Vorn fchloss sich der Seitenbalken an diefen, welcher übergreifend und mit fechs Aussenschrauben angesetzt war: für die Schrauben wuchfen kleine angegoffene Halbkegel mit abgedrehten Sitzplatten aus der Uebergangs · Abrundung. Vor der Führung auf der Kurbelseite schloss sich der Seitenbalken nochmals, und jene lag ausgebohrt im fo entstande.

nen Rohre. Von diesem vordern Schlussringe verliesen noch gut gesormte Endrippen auf der Vorderseite des Balkens gegen das Lager hin.

Die Führungsplatten waren an den gabelförmigen Kreuzkopf wohl nicht genau centrisch, sondern zur Verringerung ihrer Höhe um 1/4 ihrer Länge gegen den Cylinder rückgeschoben angegossen und massen 250 bei 300 Millimeter, wobei sich der Führungsdruck auf 2·3 Atmosphären stellt.

Die 63 Millimeter dicke Kolbenstange war in den Kreuzkopfe gekeilt und das geschlossene Schubstangen-Ende (mit Horizontalkeil für die Innenschale) vom Gabelzapsen ergriffen, welcher 70 Millimeter dick und 110 Millimeter lang war. Der Schalendruck stellt sich hier ziemlich hoch auf 114 Atmosphären.

Die runde Schubstange umfaste aussen mit einem Bügelkopse den Kurbelzapsen, der bei 100 Millimeter Stärke und 130 Millimeter Länge einen Druck von 67 Atmosphären und eine specifische Abnützarbeit von 091 Kilogramm Meter ersuhr. Er war mit versenktem Bund in eine schmiedeiserne Kurbel gesteckt und verkeilt, wodurch kein verlorener Zwischenraum entstand. Ebenso schloss sich die Innenseite der Kurbelnabe dicht an die Lagerschalen, wie es der Sorge um kurze Hebelarme entspricht, aber auch dem Ganzen ein geschlossense Ansehen gibt.

Die Welle war normal 250 Millimeter dick. Unter dem Excenter fetzte fie fich jedoch ab und mass im Lager nur 170 Millimeter, womit sie 320 Millimeter lang auslag. Der Druck stellte sich dabei auf 16 Atmosphären und die specifische Abnützarbeit auf 0.37 Kilogramm-Meter.

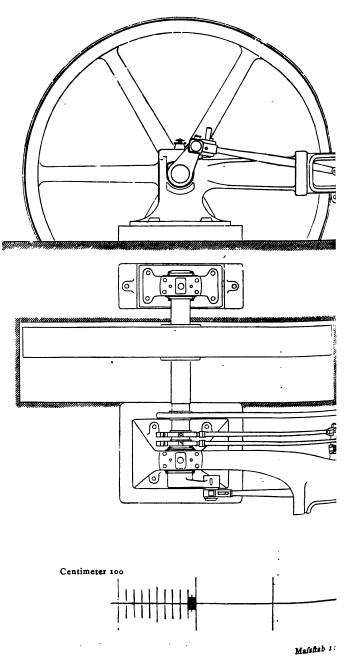
Das Kurbellager war mit dem Längsbalken und dem Tragblocke in Einem gegoffen und stand mit einer großen Bodensläche direct am Fundamente. Der innen verschnittene und außen übergreisende Deckel war oben eben und blank und jederseits mit zwei Schrauben niedergehalten. Die beiden Seiten der dreitheiligen Schale, deren eine Fuge oben vertical kam, standen mit je einer hinterlegten Keilplatte und Oberschraube stellbar.

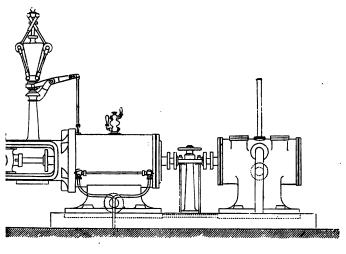
Das Schwungrad besass 4.15 Meter Durchmesser und 4250 Kilogramm Gewicht. Es war als Riemenscheibe (300 Millimeter breit) und zweitheilig hergestellt und an der Nabe durch Schrauben und heiss ausgezogene Ringe und im Kranze durch Einlagkeile verbunden.

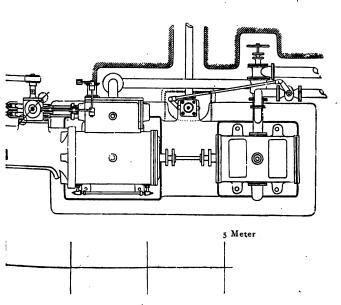
Das rückwärtige Lager war ähnlich dem vordern gleichfalls seitlich stellbar und auf eine unterlegte Grundplatte gesetzt. Die Luftpumpe war unter der Annahme einer Anfaugung des Einfpritzwaffers aus geringerer Tiefe, oben angeordnet und ihr Kolben direct an die hinten verlängerte Stange des Dampfkolbens gehängt.

Diese Luftpumpe bekam 150 Millimeter Bohrung und ihr Kolben den gleichen Hub wie jener, nämlich o 8 Meter, wodurch sich das von ihm durchlaufene Volumen auf 1/7.1 des vom Dampf. kolben durchlaufenen Volumens stellt. Diese Luftpumpe lag centrisch in den Condensator eingegoffen, welcher aufsen cylindrisch mit einem Durchmesser von 1/8 des Aussendurchmessers der Dampfcylinder - Verschalung geformt war und mit einem angegoffenen Tragbock auf der gemeinsam unterlegten Gusplatte und dem Grundmauerwerke stand.

Den Zwischenraum von Lustpumpe und Condensatormantel trennte eine horizontal eingegoffene Wand, welche unten den eigentlichen Condenfations- und oben einen Warmwasser-Raum gab. Aufserdem war der etwas kürzere Luftpumpen-Cylinder an den Enden durch zwei Verticalwände mit dem äusseren Cylinder verbunden, in welchen in den unteren Hälften jederseits vier Saugventile, dagegen auf der oberen Hälfte je vier Druckventile angebracht standen. Diese waren rund und mit Hartgummi gedichtet.







ß der Natur.

Die Dampfvertheilung geschah durch die Steuerung von Krause in Chemnitz, wobei die Füllung von der Regulatorstellung abhängt. Im Principe ist es eine Farcot-Steuerung und hat mit dieser die gegitterten Durchlassspalten im Grundschieber und die selbsthätige Mitnehmung zweier gleichfalls gegitterter Deckplatten gemein. Doch find hier nicht feste, in die Stirnwände des Schieberkastens geschraubte Anschläge für die Rückhaltung dieser Deckplatten und Einstellung für die Neu Eröffnung und ein fester, durch den Deckel kommender Doppeldaumen von veränderlichem Halbmeffer für die Absperrung, fondern ein Rahmen vorhanden, der durch ein eigenes Excenter von der Schwungradwelle aus bewegt wird und die Plat tenstellung beforgt.

Die erstere dieser geschieht Bewegungen durch einen Anschlag der Platten an die innere Stirnwand des Rahmens, und die Abweichung gegen Farcot ift von geringeremWerthe. Die zweite absperrende Bewegung. jedoch ist eine wesentliche Verbesserung gegen den Farcot - Daumen der wegen seiner fixen Lage nur während der Zeit des Schieberhinganges, alfo nur bis 0.3 bis 0.4 des Kolbenhubes zur Wirkung kommen kann und keine größeren Füllungen als diese oder sofortige Vollfüllung gibt.

Hier geschieht die Absperrung wohl gleichfalls durch einen Anschlag von veränderlicher Dimension, welcher aber von dem Expansionsrahmen mitgenommen wird, und daher auch während der Rückgangszeit des Grundschiebers diesen überholen und die Deckplatten überschieben kann. Zu diesem Zwecke ist in den Expansionsschieber-Rahmen ein mittlerer Steg eingeschweisst und (statt des Farcot Daumens) auf diesem ein Keil verschiebbar, der den Innenanschlag bildet. Dieser Keil wird vom Regulator eingestellt, indem ein Arm im Innern des Schieberkasten Deckels an dessen Manchette hängt, welcher



den Keil hebt oder fenkt. Weil letzterer die hin- und hergehende Bewegung des Rahmens theilen muss, so ruht er mit Linealen auf einem Gleitbacken des Arm-Endes, wodurch jede Bewegung unabhängig von der andern

Diese Steuerung gibt Füllungen bis 70 Percent und ist seit längerer Zeit erprobt. *

Dadurch, dass das Anlegen des Anschlages auf einer Fläche platzgreift, ist eine größere Dauer der ursprünglichen Formen voraussichtlich als bei dem Farcot-Daumen, wo die Berührung nur auf einer Linie erfolgt. Um den Einfluss der endlichen Schubstangen Länge aufzuheben, ist der Keil nicht völlig symmetrisch geneigt, und um die Canallängen (die schädlichen Räume) herunterzubringen, war bei der Ausstellungsmaschine das Vertheilexcenter ausserhalb und das Expansionsexcenter direct ans Kurbellager gesetzt. Die Stange des letzten Excenters ging gerade in den Schieberkasten, während die Stange des Vertheilexcenters an dem Arme einer kurzen tiefgelagerten Welle wirkte, deren anderer Arm einwärts stand und an die Schieberstange griff. Beide Schieberstangen fanden im Fusse des seitlich stehenden Regulators eine einsache Führung.

Der Regulator war von einem Riemen angetrieben und hatte gekreuzte Arme und eine große Belastungsvase auf der Spindel.

Das Dampf-Ausströmrohr ging vom Tragfusse des Cylinders unter dem Boden zum Condensator, trug aber ein Doppelventil eingesetzt, um nöthigensalls ins Freie zu münden. Vom Warmwasser Raum des Condensators hob sich noch ein oben offenes Standrohr, und aller ähnlichen Detaile für eine leichte und sichere Bedienung war forgfältigst vorbedacht. Es war eine der prächtigsten Maschinen der ganzen Ausstellung und ihr Gewicht betrug sammt Condensator und Schwungrad 16.000 Kilogramm. Ohne Condensator hätte es circa 13.500 und ohne Rad 9300 Kilogramm (7.4 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinder) betragen. Die complete Maschine kostet 13.200 mit und 10.800 Mark ohne Condenfation. **

micht ob 'e Intereffe fein:

^{*} Ich habe an einer ähnlichen Maschine bei Decker in Cannstatt selbst ein Indicator-Diagramm ausgenommen und mich von der völlig guten Wirkung dieser Steuerung, ihrem geräuschlosen Gange und der raschen Einwirkung des Regulators überzeugt.

^{**} Es kommt selten vor, dass Fabriken die Maschinen, welche si bauen, auch außer-

halb von Streitfällen methodisch untersuchen.

Um so beachtenswerther erscheint der Vorgang dieser Fabrik und die Angabe mehrtägiger Indicator- und Bremsversuche welche einestheils die Wirkung der Steuerung und des ganzen Mechanismus, anderntheils die Solidität der neu angenommenen Bajonnetbalken-Verbindung statt der früheren Grundplatte darlegen sollten.

Aus den Ergebnissen dieser verlässlich scheiner den Versuche dürste solgende Tabelle

Ferner war von dieser Firma eine der großen Wasserhaltungs: Maschinen der Ausstellung für den Fontainenbetrieb geliesert, welche von den Tedesco Kesseln (siehe Dampskessel) gespeist wurde.

Der Dampf und der Pumpenkolben, welche an gemeinsamer Stange wirkten, hatten die gleichen Durchmesser von je 400 Millimeter und einen Hub, welcher je nach der Geschwindigkeit von 0.806 bei 4 Touren bis 0.886 Meter bei 18 Touren schwankte.

Die Steuerung dieser direct wirkenden Dampspumpe bin ich nicht ermächtigt mitzutheilen und über die Pumpen handelt ein anderer Bericht. Da aber ein wohl nicht ganz im Stand gehaltener Strahlejector dabei angebracht war, wie solche eine Zeit hindurch so gerühmt wurden, und ich bei der Indicirung einer andern, mit einem Körting'schen Strahlcondensator ausgestatteten Dampsmaschine (in der Dampsmühle zu Simmering bei Wien) insofern ein ungünstiges Arbeiten desselben sand, als im Cylinder nur ein sehr geringes Vacuum und diess nun "flatternd" auftrat: so war mir die Einladung Herrn Decker's, seine Maschine zu indiciren, höchlich willkommen.

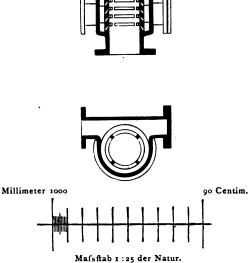




Dabei zeigte sich im Allgemeinen das, was zu erwarten war, ein reines Volldruck Diagramm vom Dampf- und ein ähnliches vom Wassercylinder, deren kleine Abweichungen an den Ecken nicht hier zu erörtern sind. Angesührt mag werden, dass die Vergleiche beider sehr guten Nutzessecht verriethen, indem im Maximum nur 047 Atmosphären Pressungsunterschied an den beiden gleichgrossen Kolben austraten. Bei 4 Atmosphären Dampsdruck an dem einen Kolben (Versuch Nr. 8) bekam das Druckwasser effectiv im Windkessel 3:3 Atmosphären, und da die Saughöhe 2:27 Meter betrug, so war der Nutzessecht der Pumpe nach Abschlag der Widerstände vom Saugkorbe bis zum Windkessel noch immer 88 Percent.

Füllung	Druck (Atmofphären)		Pferdestärken		Güte- verhältnisse
	im Schieber- kaften	mittlerer im Cylinder	indicirt	gebremst	Percent
0°15 0°15 0°2 0°3 0°4 0°5 0°6	6'45 6'65 6'30 6'80 6'00 5'80 5'80	1.85 2.28 2.27 3.28 3.65 4.25 4.28 2.28	18·8 29·0 63·8 46·3 53·6 51·6 51·6 27·8	16' 3 23'5 52'7 41'2 46'9 46'5 46'5 24'6	85'2 81'3 83'3 88'9 87'0 85'4 90'2 88'2

Eine Maschine von 300 Millimeter Bohrung und 0.60 Meter Hub soll bis 89 Pserdekräste an die Bremse abgegeben haben ohne im Mindesten zu vibriren, welches gute Ergebniss der Balkensorm zugeschrieben wird.



gab er wieder jenes flatternde Vacuum, welches ich schon andern Ortes fand.



Dabei puffte der Dampf ins Freie. Nun bauen aber die Herren Decker solche directwirkende Pumpen auch für Bergwerke, und da es sich hiebei um die Aufstellung unten im Schachte handelt, so ist ein Mittel, welches den Abdampf ohne kostspielige Röhrenleitung wegschafft, als solches allein schon erwünscht. Da diess nur durch Condensation geschehen kann, aber keine Complication, wie Luftpumpen etc., verlangen darf, so wird die Einleitung des Auspuffdampfes ins Saugrohr versucht und dabei viel weniger des theoretisch möglichen Gewinnes an Arbeit, als an den praktischen Vortheil des wegfallenden Rohrstranges gedacht.

Solch ein Condensator lag nun ausschaltbar in der Abdampsleitung und eingeschaltet

Die ganze Condensationsvorrichtung bestand einsach aus einem ringförmigen Raum ums Saugrohr, in welchen das Abdampsrohr tangirend mündete. Der Ringraum stand mit vier Reihen konischer und mit der Wasserströmung zielender Kreisspalten in Verbindung und der Damps konnte derart eingeleitet und condensirt werden; dass der durch die Kreisspalten getrennte Rohrtheil doch durch eingegossene

Stege verbunden und gehalten war, und dass das Vacuum im Ausströmrohre nicht tiefer fallen kann, als es der Saughöhe bis zum Wasserspiegel hinab entspricht, sind selbstverständliche Dinge.

Görlitzer Maschinenbau-Anstalt.

Diese Actiengesellschaft stellte eine Woolssche Dampsmaschine von 50 Pferdestärken aus, deren besondere Eigenthümlichkeit in der Verwendung einer einzigen Traverse für die beiden neben einander arbeitenden Dampskolben bestand, von welcher die Drucksummen mittelst einer weitgegabelten Schubstange auf den einzig vorhandenen Kurbelzapsen ging

Die beiden Cylinder waren in Einem, aber ohne Dampshemd und für anzuschraubende Schieberkasten gegossen und lagen auf einem durchgehenden Grundrahmen. Indem die beiden Kolben stets nach gleicher Richtung gingen, mussten die Zwischen-Dampswege kreuzweise offen stehen, was hier einsach durch die Verwendung einer Normal Meyer-Steuerung seitlich des kleinen Cylinders erreicht wurde, dessen Ausströmung durch einen untergossenen Canal zum seitlichen Schieberkasten des großen Cylinders stattsand. Dies schützt wohl vor directen

Dampfverluften, gibt aber bedeutende schädliche Räume, und um diese möglichst zu reduciren, erschien der Raum des großen Schieberkastens so koapp, als es nur anging, bemessen.

Der oben aus der Maschine abziehende Damps durchströmte erst einen hochgelagerten Speisewasser-Druckvorwärmer und gelangte dann zum Condensator. Die Lustpumpe lag hinter dem großen Cylinder und wurde von dessen verlängerter Kolbenstange direct betrieben. Hinter dem kleinen Cylinder lag dann ähnlich die Speisepumpe und die verlängerte Kolbenstange arbeitet abwechselnd in Wasser und Damps.

Der kleine Cylinder hatte 310, der große 580 Millimeter Durchmesser, der Kolbenhub betrug je 0 80 Meter und die Volumen verhalten sich daher wie 1:3.5. Die Maschine soll mit 60 Umdrehungen per Minute normal arbeiten, was 1.6 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde entspricht. Das Zuströmrohr besas 80, das Rohr zum Condensator hin 145 Millimeter Durchmesser olt 1/15 und 1/16 der zugehörigen Cylinderstächen. Die Constanten für die Dampsleitungen stellten sich daher aus je 1/24, was sur die Einströmung reichlich bemessen, aber für die Ausströmung etwas eng erscheint.

Was nun die Uebertragung der Kolbendrücke auf eine gemeinsame Traverse und von dieser auf eine gemeinsame Schubstange betrifft, so wäre diess untadelhaft richtig, wenn es möglich wäre, die Resultirende der beiden Kolben-

drücke constant in die Schubstangen-Achse zu bringen.

Diess geht nun wegen der wechselnden Drücke nicht völlig an, wurde aber hier dadurch angenähert erreicht, dass die Schubstange an die Traverse mit den zwei Köpsen ihres weitgegabelten Endes greist, deren einer zwischen den beiden Kolbenstangen und der andere auswärts der großen Kolbenstange liegt.

Die beiden Kolbenstangen haben eine mittlere Entsernung von 515 Millimeter. Der eine Schubstangenkopf liegt 170 Millimeter einwärts der kleinen, der andere 120 Millimeter ausser der großen Kolbenstange, so dass die Entsernung der Schubstangen-Achse von ersterer, nachdem die Gabelung 465 weit symmetrisch 1st, nahe an 400 Millimeter beträgt.

Nun gibt die Maschine laut Angabe der Fabrik die normale Arbeit von 50 Pferdestärken bei Vollsüllung des kleinen Cylinders mit Damps von 5 Atmosphären Ueberdruck.

Unter Vernachlässigung des Einflusses der schädlichen Räume und des Condensator Gegendruckes berechnet sich daher die Nutzspannung zu

•	Anfang	Mitte und	Ende eines Hubes					
im kleinen Cylinder mit	0	3.4	4.3 Atmosphären					
im großen "	6	2.6	1.7 "					
und daher die Drücke nach Abschlag der Kolbenstangenslächen								
am kleinen Kolben mit	0	2500	3160 Kilogramm					
am großen " "	15.600	6760	4420 ,					

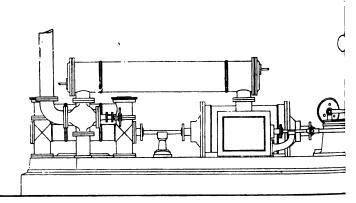
Der Mittelpunkt des Druckes fällt, nachdem die Entfernung der Kolben stangen 515 Millimeter beträgt und die Gabelung, wie erwähnt, angeordnet ist, einwärts der kleinen Kolbenstange 515 376 300 Millimeter und schlägt daher zu beiden Seiten der Schubstangen-Achse, welche 400 Millimeter von der kleinen Kolbenstange entsernt liegt, ziemlich gleichweit aus, ohne ausserhalb der Gabelung zu fallen, indem deren beide Köpse 170 und 635 Millimeter von dieser Kolbenstange entsernt liegen.

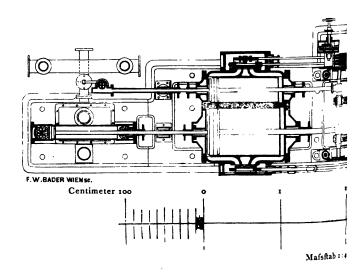
Nun können allerdings diese Grenzen durch den Einflus des Condensatordruckes, kleinerer Füllung des Hochdruck-Cylinders etc. in Wirklichkeit noch etwas näher rücken, als hier berechnet erscheint, jedoch thatsächlich ist ein pendelndes Verschieben des Mittelpunktes der Krastangrisse gegen die Widerstand-Achse unbestreitbar und ob dieses nicht ein schädliches Würgen und einseitige und daher schnelle Abnützungen im Mechanismus und wegen den plötzlichen Uebersprüngen an den todten Punkten nicht gefährliche Vibrationen und Stösse wachruft, konnte an der kalt liegenden Ma schine nicht ersehen werden.

Die übrigen Theile folgten nun einem gewöhnlichen Plane.

Die Kolbenstangen waren 50 und 72 Millimeter dick und die des kleinen Cylinders umgriff die Traverse mit einem auf. gekeiltenHelme,während die des großen Cylinders direct eingekeilt war, was die Montirung und ein zwangloses Arbeiten erleichtert und nicht etwa das Bett verlängert, nachdem die engere Stopfbüchse des kleinen Cylinders kürzer ist, als die des großen.

Die Führungsklötze an beiden Aufsenenden der Traverse waren je 130 Millimeter breit und 270 lang und erleiden einen Auflagedruck von 2.7 Kilogramm per Quadratcentimeter. Die Führungsschienen waren wohl auf den Bettbalken geschmackvoller Weise gesormt,

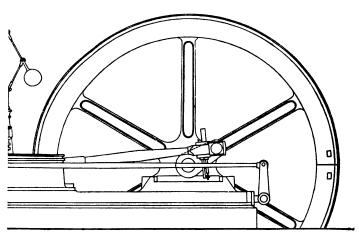


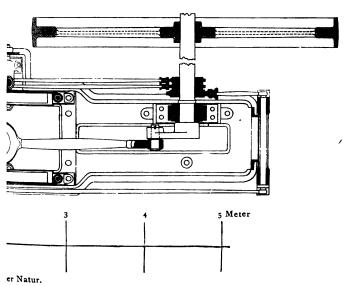


wobei befonders das Detail erwähnenswerth scheint, dass das untere Gleitlineal auf der ganzen Länge aussen eine seitliche Wand angegossen trug, welche den schlitzsörmigen Zwischenraum zwischen Ober- und Unterschiene nach aussenhin deckte, was schön und reinlich ist.

Die innern Enden der Schubstange fasten mit offenen Bügelköpfen die 95 Millimeter dicken und 100 Millimeter langen Halszapfen der Traverse. Der maximale Flächendruck stellte sich dabei auf 115 Atmosphären.

Der runde Schubstangen Schaft war wegen der Seitenbiegung ungewöhnlich stark und endete beim Kurbelzapfen mit einem gewöhnlichen Bügelkopfe und Keil.





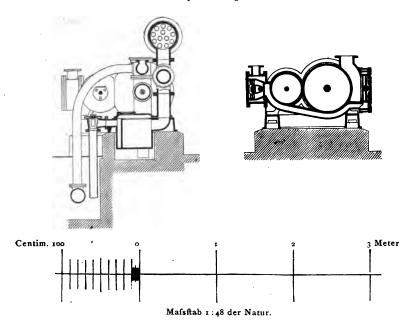
Die beiden, an den Enden gleichen Formen der Köpfe verkürzen die Stangenlänge rasch.

Der Kurbelzapfen misst 110-120Millime ter und wurde augenscheinlich desshalb so kurz gegen feinen Durchmesser gehalten, um unter den Seitenbeanspruchungen, welche bald den Aufsen-, bald den Innenrand treffen, weniger zu leiden und den Druck mehr wie auf eine Schneide zu übertra-Der Schalendruck auf ihn hebt fich im Maximum auf 114 Atmosphären und finkt bis 55. Die specifische Abnützarbeit beträgt örtlich bis 1 9 Kilogramm Meter und finkt bis 0.95 als Minimalwerth.

Der stählerne Zapfen war in die schmiedeiserne Kurbel gesteckt und rückwärts verkeilt. Die Nabe schien mit gleicherRücksicht wie der Zapfen geformt, was hier größere Länge wegen des Herausbrechens verlangt. Sie stak circa 1.2 Mal des Durchmessers lang auf dem 170 Millimeter dicken Achskopf. . DieSeiten des Kurbel-

armes verbanden die Nabe tangirend mit dem Auge, was gut aussieht und die Herstellung erleichtert.

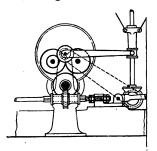
Die Kurbel sass dicht an den Schalen des viertheiligen Kurbellagers, welches auf einem erhöhten Angus des Bettes aufgeschraubt und mit jederseits zwei Deckeln und zwei Keilschrauben versehen war. Die weiters 185 Millimeter starke Welle lag 168 Millimeter dick, 240 Millimeter lang im Lager, ersuhr einen Horizontaldruck von 37 Atmosphären im Maximum und von 18 Atmosphären im Minimum und bewirkte eine Reibungsarbeit zwischen 094 und 047 Kilogramm-Meter per Secunde und Quadratcentimeter Auslagsfläche. Diese Zapsenbeanspruchungen sind ganz enorm und es ist doppelt schade, dass die Maschine



nicht durch einen dauernden Lauf während der Ausstellung das Zulässige solcher Drücke und Abnützarbeiten kundlegte.

Das Schwungrad von 3 82 Meter Durchmesser und 360 Millimeter äusserster Breite war zweitheilig, in Kranz und Nabe durch Innenkeile und zwei Ringe verbunden und sein Kranz zur Aufnahme eines 350 Millimeter breiten Riemens gedreht. Das Rad war etwas roh gegossen.

Die Steuerung ging von drei Excentern aus, welche hinter dem Kurbellager faßen, und von welchen die beiden äußeren die Meyer-Steuerung des kleinen Cylinders in gerader Flucht betrieben. Das innerste Excenter jedoch machte eine an der Vorderstirn des Grundrahmens gelagerte Welle oscilliren, deren Außenarm mit einer vier Meter langen Schubstange den Niederdruck Schieber bewegte. Ob diese Stange, welche wohl 60 Millimeter in der Mitte stark war, aber gänzlich ohne Führung gehen musste, nicht in bedeutende Vibrationen



geräth, was befonders bei höheren Drücken zu erwarten steht, war gleichfalls an der kalten Maschine nicht zu entnehmen. Hinter dem kleinen Gelenke war die Schieberstange durch eine offene, mit einem Keile nachstellbare Schale in einem angeschraubten Arme des Schieberkastens unterstützt.

Die Meyer-Steuerung des kleinen Cylinders war durch ein Wurmgetriebe vor der Stopfbüchse von Hand aus zu stellen, jedoch auch der (Watt'sche) Regulator griff mit einem Rädergehänge darein, welches in die Kreiswände einer kleinen Trommel gelagert war und dessen Antriebrad die Bewegung durch eine Schnurscheibe

von der Regulatorwelle empfing. Durch das Heber oder Sinken der Manchette griff dann das eine oder andere zweier, gleichfam am Winkelnebel hängender Zahnräder des Gehänges, welche fich im entgegengesetzten Sinne drehten, in das Zahnrad an der Wurmradwelle der Stellvorrichtung und drehte diese links oder rechts.

Zum Tragen des inneren Endes der Excenter und zur Führung der Schieberstangen waren kleine Tragständer verwendet, in welchen die halbrahmenförmigen Kreuzköpfe gingen. Vorn war das Gelenkstück der Excenterstange eingebracht und rückwärts die Schieberstange verschraubt.

Eine Eigenthümlichkeit der Schieber mag hier noch erwähnt sein, auf welche die Fabrik großen Werth zu legen scheint, und dies ist die tiese Versenkung der Schieberstangen in die Schieber. Dadurch kommt die Mittellinie der Stangen sast in eine Ebene mit den Reibungsstächen und die Tendenz des Abhebens der Schieber und die dadurch hervorgebrachte ungleiche Abnützung entfällt. Am ausgesprochensten tritt diese Constructionsrücklicht beim Expansionsschieber des kleinen Cylinders aus, wo ein thatsächliches Zusammensallen der Stangen-Achse mit der Gleitstäche erreicht wurde. Dagegen brauchen die Deckplatten um zwei Seitendichtungsstächen mehr.

Der Dampf zieht oben aus dem Schieberkasten des großen Cylinders und gelangt vorerst in einen gusseisernen Cylinder von 330 Millimeter Durchmesser und 2 24 Meter Länge, welcher 12 schmiedeiserne, je 50 Millimeter weite Rohre enthält und welche das Speisewasser auf seinem Wege von der Pumpe zu den Kesseln durchzieht.

Hierauf passirt der Dampf einen Ventilkasten, der ihn normal zum Condenfator führt, oder, falls er anders benöthigt wird, auch anderer Verwendung oder gegen das Freie zusührt.

Der Condensationsraum ist in dem rückwärtigen Theile des Bettbalkens, welcher dort theilweise ins Mauerwerk niederhängt, eingegossen, und das Einspritzwasser fällt durch eine Siebplatte vertheilt in den Raum. Obenaus liegt die doppelwirkende Lustpumpe von 170 Millimeter Durchmesser, und da sie an der Dampskolben-Stange hängt, von gleichem Hub wie diese (0.80 Meter). Das vom Lustpumpen-Kolben durchlausene Volumen verhält sich daher zum Cylindervolumen wie 1:11.6.

Von der Luftpumpe führen zwei Abströmrohre das Warmwasser in ein tiefliegendes Sammelrohr, in dessen Mitte ein Steigrohr steht. Zwischen Cylinder und Pumpe wird die 52 Millimeter dicke Kolbenstange in einem kleinen Ständer mit einer Halbschale getragen, welche durch einen unteren Keil nachstellbar ist.

Im Ganzen waren die Formen der Maschine streng und edel, was besonders durch die geneigten und nur wenig ausgerundeten Seitenebenen des hohlgegossenen Grundbalkens, der geschlossenen Geradsührung und der weiteren consequenten Durchsührung der geraden, aber doch nicht hart gezeichneten Nutzlinien der Einzeltheile erreicht wurde.

Wohl foll die Anordnung der zwei Kolben an einer gemeinsamen Traverse und die Verwendung der gemeinsamen Schubstange nicht neu sein und bereits 1867 eine derartige Maschine bei Rich. Hartmann in Chemnitz für die Firma Lorenz' Söhne in Aarnau (Böhmen) gebaut worden sein. Diese soll wegen ungleicher Ausnützung der Kreuzköpse und Gleitbacken nicht besonders bestiedigt haben. Wären diese zu besorgenden Misstände nicht vorhanden, so müsste eine so wesentliche Vereinsachung der Wools-Maschine sich rasch Bahn brecheu, indem dann die Kosten des Motors unbedeutend höher als die einer Eincylinder-Maschine kämen.

Berliner Union-Actiengefellfchaft

(vormals Webers)

Eine liegende Maschine nach dem Muster, welches Webers bereits durch mehrere Jahre baute, lag von dieser Firma ausgestellt in der Maschinenhalle.

Der Cylinder ragte frei und ununterstützt vom Hauptbalken weg, der ihn im vollen Kreis der Vorderstansche hielt. Dieser Hauptbalken war ein Mittelding zwischen Grundplatte und Bajonnet, indem er sich der ganzen Länge nach auf das Fundament stützte, aber den Cylinder in der erwähnten Art trug, eine ausgebohrte Führung aufnahm und mit einem Arme in das angegossene Kurbellager überging.

Die Meyer-Steuerung war auf eine eigenthümliche neue Art vom Regulator beherrscht und die Maschine in guten, wenn auch theilweise unschönen Verhält-

nissen gebaut.

Der Dampscylinder hatte 370 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.71 Meter Hub. Nachdem dieser normal mit 55 Doppelhuben per Minute arbeiten soll, entspricht diess einer Kolbengeschwiudigkeit von 1.3 Meter per Secunde, welcher die Dampsleitung mit circa 80 und 90 Millimeter Weite, ½6 und ½6 Cylinderquerschnitt (Einströmconstante ½6) reichlich nachkommt.

Die Deckel waren einfach. der Cylinder doppelwandig und mit dem Schieberkaften zusammengegossen. Der Schieberspiegel lag ungewöhnlich weit (1 ½ Cylinder Durchmesser) von der Achse weg, was lange Dampswege gab Der Kolbenbestand aus zwei in der Nabe verschnittenen, durch die Kolbenstangen-Mutter zusammengehaltenen Hälsten und die Kolbenstange ging auch rückwärts durch eine Stopsbüchse.

Der Kreuzkopf war gegabelt und stützte sich centrisch hinter dem Zapsen mit einer kurzen runden Säule auf eine unterlegte Geradsührungsplatte. Diese war durch eine mittlere Schraube mit unten versenktem Kopse und Obermutter an den Kreuzkopf gebunden und an der Gleitsläche cylindrisch gewölbt, nachdem die ans Bett gegossen untere Führung rund ausgedreht erschien; gegen das Losheben schützten zwei nebengeschraubte Seitenlineale.

Diese Führungsfläche mass 200 und 300 Millimeter und nachdem die Schubstange ungesähr 5\(^8/\)4mal so lang als die Kurbel war, so kommt bei 5 Atmosphären Spannung in dem Cylinder der m\(^8\)5sige Druck von 1 5 Atmosphären auf

die Führung.

Der Zapfen lag in der Kreuzkopf-Gabel eingeschliffen und durch eine Mutter gehalten. Sein eigentlicher Arbeitstheil war 55 Millimeter dick und 85

lang, fo dass dort ein Schalendruck von 110 Atmosphären auftrat.

Die runde Schubstange begann beim Kreuzkopse mit einem geschlossenen Kopse, welcher aber abweichend vom Normalen mit einem stehenden Keile versehen war, der die Schale mit schmaler Fläche drückt, während ein liegender Keil diess auf der ganzen Länge thun könnte. Vorn endete die Schubstange mit einem gewöhnlichen offenen Bügelkopse.

Der Kurbelzapfen mass 80 und 90 Millimeter und ersuhr einen Druck von 71 Atmosphären; die specifische Abnützarbeit betrug 0.78 Kilogramm Meter Dieser Kurbelzapsen steckte in einer schmalen und theilweise balancirenden Kurbelscheibe, deren Nabe kurz (0.9 der Bohrung lang) auf der Welle steckte.

Das Lager war an den Balken gegossen rad viertheilig. Der hohle Deckel durch jederseits zwei Schrauben niedergehalten, übergriff die Lagerwangen und die äusere Seitenschale allein war mit 2 Seitenschrauben, welche sie ohne Zwischenplatte drückten, stellbar. Die Lagerung der Welle sand hier bei 140 Millimeter Durchmesser auf 240 Millimeter Länge statt, was 125 Atmosphären Auslagedruck und 0·29 Kilogramm-Meter specisische Abnützarbeit gibt.

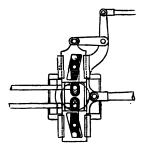
In guter und schöner Weise schlossen sich die Schalenborten am Kurbelzapfen dicht an die Scheibe, deren Nabe dicht ans Lager und am anderen Ende desselben die zwei Steuerexcenter ebenso an.

Das Schwungrad war als Riemenscheibe gehalten, hatte ungefähr 3 Meter Durchmesser und 280 Millimeter Breite aussen am T. förmigen Kranze. Das Hinterlager war wie das Hauptlager mit übergreisendem Deckel und einseitig stellbarer Seitenschale, aber mit einem hässlich hohen und schmalen Fuss versehen.

Der Hauptbalken selbst erinnerte mit seinen weichen Formen theilweise an das Bett der Allen-Maschine. Hier war er beträchtlich hoch (sast 11/4 Cylinder Durchmesser), endete hinter dem Lager plötzlich absallend, und während die eine innere Fundamentschraube oben sas. kam die andere tief unten an einen Lappen.

Der Regulator stand innerhalb des Lagers am Bette; er war von einem Riemen angetrieben und seine Bewegung durch einen Oelkolben gebremst. Seiner Form nach stand er zwischen Watt und Porter, indem er große Kugeln und ein kleines unschönes Belastungsgewicht trug.

Die Steuerung geschah nach Meyer, jedoch mit der Abweichung, dass die Stellung der beiden Platten ausserhalb des Schieberkastens und durch den Regulator stattsand. Zu diesem Zwecke besas jede der Deckplatten ihre eigene Schieberstange, deren eine ober-, die andere unterhalb des Mittels angriffen und durch zwei über einander liegende Stopsbüchsen nach aussen gingen, wo sie mittelbar an der gemeinsamen Excenterstange hingen.



Die Verbindung geschah dadurch, dass die beiden Schieberstangen Enden an einer runden Scheibe, gleichsam an dem erweiterten Zapsen eines Kreuzkopses hingen, welcher von der Expansions-Excenterstange hin und hergeführt wurde. Diess sand in einer seitlich an das Bett geschraubten Geradführung statt und nun brauchte der Regulator nur die Zapsenscheibe zu verdrehen, um mit dem die Platten ohne Störung des Hin und Herganges zu verschieben. Die Stellung der beiden Zapsen vertical über einander entspricht dabei dem genähertsten Zustande, und jede Neigung vergrösert deren Abstand gleichmässig von der Mitte weg.

Diese Verdrehung wurde, wenn nöthig, durch einen (zwei) Verticalhebel besorgt, welche von der Scheibe (dem vorliegenden Zapsen der Schieberstangen) mitgenommen wurden und um wenig von der Geradsührung entsernte Fixpunkte schwangen.

Diese Hebel trugen aber etwa in einem Drittel ihrer Lange vom Fixpunkt weg je einen Anschlagbolzen eingeschraubt. Diese schwingen daher mit und zwar so lange passiv, als ihre Mitbewegung nicht gehemmt wird. Falls aber Letzteres eintritt, halten sie in Verbindung mit dem unteren Fixpunkt den Hebel und daher auch sein oberes Ende, den Scheibenzapsen sest. Nachdem aber das Excenter den die Scheibe umsassenden Rahmen fortzieht, so muss sich diese selbst und zwar um genen Bogenbetrag drel.en, um den das Hebelende ohne die Steuerung ausgeschwungen wäre. Diese Hebelenden waren selbstverständlich mit länglichen Augen an die Scheibe gehangen, um die dabei eintretende Hebung der Zapsen zuzulasserdem wird diese Endsorm auch durch den Normalgang verlangt.

Der also die Verdrehung der Scheibe und die Füllungsänderung bewirkende Anschlag für die Hebelbolzen ward durch die Wände je eines schiesen Schlitzes in einen Rahmen gegeben, welcher durch ein einsaches Gestänge an der Regulatormanchette hing. Dieser Schlitz war so weit, dass der Hebelbolzen bei ungeänderter Stellung des Regulators eben srei in ihm schwingt, und derart die

Füllung gehalten werden kann. Die Hebung oder Senkung des Schlitzrahmens bringt alfo fofort eine neue Stellung hervor, die nach jedem halben Hub wirkfam werden muss, indem aus diesem Grunde die Hebel- und die ganze Drehvorrich

tung doppelt vorhanden ist.

Ob nicht etwa ein unerwünschtes Verdrehen der Scheibe durch ungleiche Bewegungswiderstände eintritt, wie es nicht unmoglich scheint, wo dann ein stetes Zurückstellen der Scheibe durch die Anschläge und mit dem eine baldige Abnützung der fonst so klugen Vorrichtung eintritt, konnte an der kalt stehenden Maschine nicht beobachtet werden. Jedensalls findet keine schädliche Reaction auf den Regulator statt, denn die Schlitze find nur wenig geneigt.

Sächfische Dampsschiffs- und Maschinenbau-Anstalt.

Diese Dresdener Fabrik stellte eine liegende, sogenannte 12pferdige

Maschine aus, welche mit einer Dreischieber-Steuerung versehen war.

Der Cylinder war doppelwandig gegoffen und sein Kolben hatte 300 Milli-meter Durchmesser und 0 0 Meter Hub. Die Kolbengeschwindigkeit beträgt bei dem regelmässigen Gange mit 52 Umdrehungen 1.04 Meter per Secunde und die Dampfrohre für Zu- und Abströmung waren gleich und 80 Millimeter weit. Diess beträgt 1/14 des Cylinderquerschnittes und ist für diese geringe Kolbengeschwin-

digkeit doppelt zu gioss, indem die Constante 1/14 beträgt.

Die Kolbenstange war 40 Millimeter dick und rückwärts in einer Stopsbüchse geführt. Vorn nahm sie einen normalen Kopf mit Traverse und Seitenführungen auf, deren schwere Gusslineale auf dem unten durchgehenden Grundrahmen aufgeschraubt waren. Die Gleitbacken hatten je 65 Millimeter Breite und 140 Millimeter Länge, was bei den beabsichtigten 4 Atmosphären Betriebsspannung einen maximalen Führungsdruck von 3 Atmosphären geben wird.

Der Kreuzkopf-Zapfen besass 50 Millimeter Dicke und war 75 Millimeter

lang, wodurch auf ihn der mässige Druck von 74 Atmosphären kommt

Die Schubstange hatte vorn einen angeschmiedeten, geschlossenen Kopf, welcher sich aus dem runden Schaft in veralteter Weise mit eingeschaltetem Uebergangs-Achtecke entwickelte.

Der Kurbelzapfen war mit Hintermutter im Kurbelauge befestigt. Er mass 65 Millimeter Durchmesser und 90 Millimeter Länge, was einen Schalendruck von 47 Atmosphären (einen der geringsten der Ausstellung) gab. Seine specifische Abnützarbeit ist 0.40 Kilogramm-Meter.

Die 130 Millimeter dicke Schwungradwelle lag 120 Millimeter stark und 140 Millimeter lang in dem aufgeschraubten Lager, welches 16.5 Atmosphären Horizontaldruck und o 26 Kilogramm-Meter Abnützarbeit erfährt.

Das Schwungrad hatte 3:50 Meter Durchmesser und war 2250 Kilogramm ſchwer.

Die Steurung fand mit zwei Excentern und drei Schiebern fatt, von welchen der unterste ein normaler Vertheilschieber mit Durchlassspalten war. Der auf ihn arbeitende Schieber war von einem Excenter mit einem Voreilwinkel von 90 Grad, also stets conform mit dem Kolben bewegt, und auf diesem lag aussen ein Farcot-Schieber, dessen Anschlagdaumen durch den Regulator gestellt wurde.

Mit dieser Einrichtung ist die Einführung aller Füllungsgrade von Null bis Voll (weniger dem Voreilen) möglich, was wohl nicht in der Regel, aber in gewissen Fällen von Vortheil, hier aber mit großen und bei hoher Fällung wahrhaft schädlichen Räumen erkauft ist. Die Normalfüllung, wobei 12 Pferdekraft Leistung garantirt werden, beträgt 1/2.

Der Schieberkasten war aufgeschraubt und merkwürdig schlechter Weise war das ganze Schiebergesicht bis an die Flanschen hinaus gleichmässig geschabt.

Der Regulator war strenge nach Farcot mit gekreuzten Ober- und Unterstangen construirt und stand auf hohen architektonischen Säulen mitten über dem Cylinder. Die Stellstange, welche durch den Regulatorhebel an der Manchette hing, griff unten mit Ringzähnen in das Zahnrad am Schieberkasten-Deckel, welches an der Farcot Daumenwelle steckte, und ein Griffrad an der Stellstange ermöglichte dessen Drehung durch die Hand.

Die ganze Maschine erschien anspruchsvoll gesormt und zeigte eine Menge von Linien, indem jede Flansche und jede Rippe mit Gesimsen und Gliedern bedeckt war, was heute mit Recht nicht mehr üblich ist und den Motor unnöthig theurer macht. Aber sonst wird die Maschine, Dank ihrer großen Abmessungen, ruhig gehen, wenig Reparaturen kosten und leicht eine bedeutende Steigerung ihrer Geschwindigkeit und Leistung zulassen.

Carlshütte bei Rendsburg.

Eine der Antriebsmaschinen im deutschen Theile der Maschinenhalle war die von der Actiengesellschast der Holler'schen Carlshütte bei Rendsburg gesandte, nominell 60 Pserdekrast starke liegende Zwillingsmaschine. Diese bestand aus zwei einsachen Maschinen von je 460 Millimeter Cylinderbohrung und 0.84 Meter Hub, welche an gemeinsamer Welle mit versetzten Kurbeln arbeiteten und diese mit 45 Umdrehungen per Minute betrieben.

Es war eine strammgezeichnete und gut ausgeführte Maschine von etwas veralteter Construction. Zwei unten durchgehende Grundbalken von L-Querschnitt (je einer für jeden Cylinder) lagen durch einen Steg hinter dem Schwungrade und zwei Stege zwischen den Cylindern verbunden und trugen vorn je ein Kurbellager centrisch, und hinten die Cylinder und untere Geradsührung seitlich und nach

aufsen überhängend aufgeschraubt.

Der Regulator wirkte, wie diess bei keiner anderen größeren Maschine deutscher Construction sonst der Fall war, auf die Drosselklappe, und die etwas complicirte Dampsleitung, sowie der ganze Organismus bestand aus einer großen Zahl verschraubter statt in Einem hergestellter Bestandtheile.

Dafür waren aber die arbeitenden Flächen reichlicher als sonst bemessen, was in Verbindung mit der mässigen Kolbengeschwindigkeit von 1.26 Meter der

Maschine einen ruhigen Gang und lange Dauer sichert.

Zwischen den beiden Cylindern hob sich das Dampfrohr aus der unterirdischen Leitung, gabelte sich erst horizontal und bog darauf zu den beiden auf den Schieberkästen stehenden Anlassventilen nieder. Dadurch war der Zugang zur Flur zwischen den Cylindern versperrt und, weil dort der Regulator stand, selbst die Bedienung gehemmt.

Die Ausströmung fand unten statt und konnte für jeden Cylinder durch ein eigenes Absperrventil von dem anderen Cylinder getrennt werden, wenn einer derselben allein zu arbeiten hat. Nachdem solch ein Wechsel der Arbeitsweise aber doch nicht häusig eintritt und dann immer einen längeren Stillstand für die Aushängung der Schub- und Excenterstangen bedingt, so schiene auch hier eine Blindverschraubung thunlich, welche nicht nur die Anlage wohlseiler, sondern auch den Betrieb durch den Wegsall der Ventilwiderstände besser lassen würde. Uebrigens braucht auch solch' ein unten im Abdampse liegendes Ventil seine Wartung, sonst versagt es, mit Schmiere und Kesselstein verlegt, im Bedarfsfalle den Dienst.

Die Dampf Zuführungsrohre zu dem einzelnen Cylinder hin hatten 90 Millimeter Weite oder 1/25 der freien Cylinderfläche, was bei der hier vorkommenden Kolbengeschwindigkeit von 1.26 Meter per Secunde eben richtig genügt indem sich die mittlere Dampsgeschwindigkeit nur wenig über 30 Meter (auf 31.5) erhebt.

Das Ausströmrohr war erst nach seiner Vereinigung hinter den Absperrventilen zu messen. Dort besass es 150 Millimeter lichten Durchmesser oder, da es

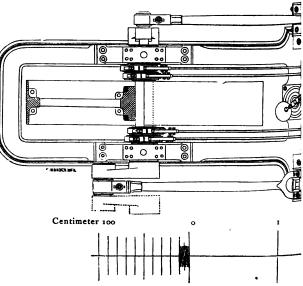
für beide Cylinder dient 1/18 des gefammten Querfchnittes, was hier gleichfalls völlig ausreichend ist.

Die Cylinder follen doppelwandig gewesen sein und die Ausströmung durch den Mantel stattgesunden haben; ausserdem waren die Cylinder noch mit Filz und Holz wohl umkleidet. Die Deckel waren vorn und hinten gleich und mit Stopsbüchsen für die durchgehende Kolbenstange versehen.

Die Dampfvertheilung geschah mit Meyer Steuerung und die Schieber gingen in einem aufgeschraubten Schieberkasten, dessen innere Flanschenschrauben durchgehend verlängert den Ausendeckel hielten.

Die Treibkolben Stangen waren je 67 Millimeter dick und vorn in die achteckigen Hülfen der schmiede eisernen Kreuzköpse gekeilt. Diese trugen durchgesteckt die Aussenzapsen für die beiden Bügelenden der Gabel-Schubstangen und gingen unten mit je einem schmalen Stege in die Führung über.

Letztere fand auf der Horizontalfläche eines seitlich an den Hauptbalken be sestigten Guswinkels statt, dessen Linealüberschraubung und Rippenversteifungen mit schöner Detailconstruction austraten Der Geradsührungsschuh war sowohl unten auf der Hauptsläche als auf den ankersörmigen Gegenslächen mit Bronceplatten armirt, und

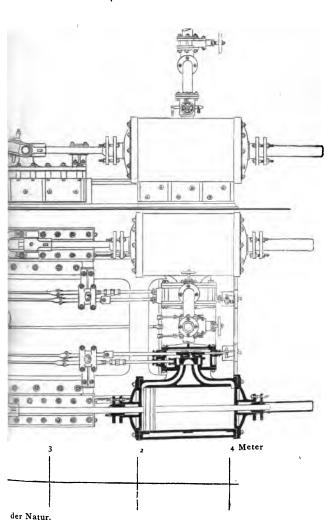


da erstere 145 Millimeter Breⁱte und 410 Millimeter Länge besass, so stellt sich der Geradführungsdruck auf 2·2 Atmosphären.

Die Kreuzkopf-Doppelzapfen hatten je 60 Millimeter Durchmesser und 85 Millimeter Länge und erfuhren 64 Atmosphären Auflagedruck.

Die Schubstange griff vorn nach einem Achtecks Uebergang mit einem offenen Bügelkopse an den 90 Millimeter dicken, 125 Millimeter langen Kurbelzapsen, welcher dadurch einen Schalendruck von 58 Atmosphären und eine specifische Abnützarbeit von 0.58 Kilogramm Meter empfing.

Maſsftab 1:



Der Kurbelzapfen wurde von der fchmiedeisernen Kurbel mit einem Hinterkeil gehalten. Die Narbe der Kurbel fass mit 170 Millimeter Länge auf dem 170 Millimeter dicken Wellenende, welches knapp dahinter 200 Millimeter ftark und 220 Millimeter lang ihre Lagerung fand. Dieses Lager war vier theiiig und mit jederseits zwei Deckel-und zwei Keilschrauben zur Seitenstellung versehen. Der Deckel war nur einfach, aber nicht übergreifend verschnitten, dafür versteiften aber starke gesäumte Parabelrippen die Wangen des Lagers, welches in schöner Form, aber etwas hoch auf eine Bett-Erhöhung geschraubt stand.

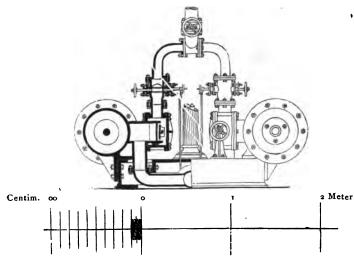
Der Auflagedruck im Lager betrug 15 Atmosphären und die specifische Abnützarbeito 33 Kilogramm Meter.

Hinter den Lagen sassen die Excenter, deren Bronceringe auf slache Stangen und auf die normalen Schieber einwirkten. Die Stellung der Expansionsplatten geschah von Hand allein und zwar mit einem settgelagerten Griffrade mit nett durchgeführter Lagerung und Anzeigung.

Das Schwungrad war mehr als Riemenscheibe gehalten, wie schon daraus hervorgeht, dass es bei 3.50 Meter Durchmesser und 512 Millimeter Breite nur 2770 Kilogramm sammt Armen und Nabe wog. Der Aussenrand

hatte 15 Millimeter Dicke und war einfach mit einer 100 Millimeter hohen Kreisrippe zwischen den Armen versteist. Das Rad war zweitheilig und mit ausgezogenen Ringen und jederseits zwei Schrauben bei der Nabe und gleichfalls zwei Schrauben bei jedem Aussenstosse verbunden. Einer der geraden Arme war quer durchsprungen, was wahrscheinlich von einer ungleichen Abkühlung, jedoch möglicherweise auch von einem Transportunfall herrühren mochte.

Der Doppelriemen von 510 Millimeter Breite und 9 Millimeter Dicke, von E. Hager & Comp. in Hamburg geliefert, zeichnete sich durch eine besondere



Ma'sstab 1:40 der Natur.

Weichheit bei hoher Festigkeit aus. Er hielt die Scheibe nur wenig blank, welches Zeichen für sein geringes Gleiten sprach.

Der Regulator war mit gekreuzten Stangen und einer Belastungsvase unter dem Parallelogramm construirt. Er stand in der Mitte beider Maschinen und trug statt der Manchette eine rotirte Zahnstange, welche mit einem Segmente eine querlausende Regulirungswelle für die Drosselhebel bewegte.

Der Regulator und insbesondere sein Ständer war architektonisch und mit vielen blanken Flächen ziemlich kostspielig, doch in herrlich edler Form ausgeführt, wie überhaupt diese ganze Maschine durch ihre Gleichart in der strengen Zeichnung geschmackvoller Linien das sonst verlassene Princip der Vielglieder in beste Erinnerung brachte.

Die Maschine wiegt nach Angabe der Fabrik in Einzel Aussührung 12.350 Kilogramm (74 Kilogramm per 1 Quadrat Cylindersläche), wozu noch das Rad von 3000 Kilogramm kommt. Nach den Frachtbriesen addirte ich das complete Gewicht der Doppelmaschine sammt Rad auf 28.510 Kilogramm.

Chemnitzer Maschinenbau. Gesellschaft

Die Ausstellungsmaschine dieser Fabrik (vormals A. Münnich & Comp.) war eine liegender Construction mit einem durchgehenden Bettbalken, welcher eine Combination von Grund- und Seitenplatte war. Dieser Balken baute sich nämlich an die Flansche des vorderen angegossenen Cylinderdeckels im Kreise an und ging sosort in eine doppelwandige Seitenplatte über, welche der ganzen Länge nach am Fundamente auslag. Unter der Führung ragte er mit breitem Fuss vor die Cylinderachse und olen mit einer überhängenden angegossenen Geradsührungssiniene vor, und aussen schloß er mit dem angegossenen Kurbellager und einer nach rückwärts verbreiteten Bass. Die ganze Form ward derart gesällig und durch ihre breite Auslage aus dem Fundamente solid.

Der Cylinder stützte sich mit einem Angusse bei dem Hinterende nochmals, aber unangeschraubt auf eine schmale Querplatte, welche das halbe Gewicht zu tragen bekam.



Der Cylinder dieser 3opferdig benannten Maschine hatte 430 Millimeter Bohrung und der Hub betrug 0.80 Meter. Bei den normalen 45 Umdrehungen per Minute stellt sich die Kolbengeschwindigkeit auf 1.2 Meter per Secunde.

Das Dampfrohr mass 100, das Ausströmrohr 110 Millimeter, was y_{18} und y_{15} der Kolbenfläche entspricht, die Beurtheilungsconstante y_{21} gibt und diese Querschnitte zu

groß erscheinen lässt, wenn nicht etwa die Schieberwege enger sind, was zu

messen ich nicht in die Lage kam.

Die 70 Millimeter dicke Kolbenstange sasste den förmigen Kolben mit Conus und Mutter und ging rückwärts verlängert durch eine tragende Stopsbüchse, welche in dem doppelwandigen Deckel untergebracht war. Der Kolben selbst bestand aus Gusseisen mit eingedrehten Rinnen für zwei selbstspannende Dich-

tungsringe.

Der Kreuzkopf hatte die Corlifs Form mit den excentrisch (hinter dem Zapsen) stehenden Schraubenbolzen sür die oben und unten nachstellbare Führung. Letztere waren eben und gingen direct in den slach ausgehobelten Angüssen des Bettes; ihre Gröse, 140 Millimeter breit, 260 lang, gibt einen maximalen Führungsdruck von 3.3 Atmosphären, welcher mehr als das Doppelte der englischen und das 1½ sache der Schweizer Maschinen beträgt.

Der Kreuzkopf-Zapfen, welcher 80 Millimeter dick und 100 lang war, erfuhr bei der normalen Fünf Atmosphärenspannung im Cylinder 88 Atmosphären

Auflagedruck.

Die Schubstange war flach (die einzige von den größeren stationären Maschinen der Ausstellung) und hinten mit geschlossenem, vorn an der Kurbel mit offenem Kopf und Keilbügel construirt

Der Zapfen in der gusseisernen Kurbel mass 100 Millimeter Dicke und 110 Millimeter Länge, was dem normalen Drucke von 64 Atmosphären und der specifischen Abnützarbeit von 0.72 Kilogramm Meter entspricht.

Das Kurbellager war, wie bereits erwähnt, ans Bett gegossen und mit einem sibergreisenden Deckel und vier Deckelschrauben geschlossen. Seine Dimensionen 120 bei 220 Millimeter gaben 27 Atmosphären Schalendruck und 0.36 Kilogramm Meter specifische Reibungsarbeit.

Es war viertheilig und jede Seitenschale mit je einer in dem Lagerkörper gesührten Keilplatte und je einer Druckschraube im Deckel stellbar; diese Keilplatten besassen nicht die ganze innere Schalenlänge, sondern ließen noch für eine Gussleiste des Lagerkörpers Platz, an welchen sich die Schalenborten führten, wodurch die aussen ununterstützte Schale mit kürzerer Länge wirkt als sie besitzt.

Das Schwungrad hatte 3.5 Meter Durchmesser, 190 und 260 Millimeter Kranzdimension, wog 4500 Kilogramm und bestand aus sechs Armen, sechs Ringtheilen und einer im Kreise geschnittenen Doppelnabe. Arm und Ringverbindung geschan gemeinschaftlich, indem ersterer geankert war und als halbversenkte Ueberlegplatte die Stossuge der Segmente deckte Eine einzige Schraube jederseits der Fuge vollendete diese einsache Construction, welche sur geringere Geschwindigkeit ganz wohl angeht. Die beiden Nabenhälten sührten sich gegenseitig mit einer Kreisnase und in eine waren die inneren Armenden mit je einem eingepassten Anker versenkt.

Die Steuerung geschah nach Meyer's Princip und mit Einstellung rückwärts des Schieberkastens. Auf ein Naherücken der Excenter und ein Verkürzen der Dampswege schien kein Werth gelegt zu sein. Aussen das Schiebergesicht und innen die Kolbenstange sind gleichweit von der zwischenliegenden Wand des

Cylinders entfernt.

Zur Regulirung diente ein Buss'scher Regulator, welcher in die Drossel griff.
Diese Maschine zeichnete sich insbesondere durch die geschmackvolle schöne
Form ihres Grundbalkens und durch die sichtliche Sorgsalt aus, mit der alle
Bestandtheile gearbeitet waren.

Englerth & Cünzer in Eschweiler-Aue.

Diese Fabrik sandte eine liegende Walzwerks-Maschine von 630 Millimeter Cylinderbohrung und 0.80 Meter Hub zur Ausstellung, welche normal mit 75 bis 90 Umdrehungen per Minute (2.0 bis 2.4 Meter Kol engeschwindigkeit per Secunde) arbeitet. Es war eine einfache klobige Maschine, die aus so viel Theilen zusammengeschraubt war als es dasur Namen gibt, und mit Zurückstossung jeder Schönheitsrücksicht gesormt erschien.

Der Grundrahmen, dessen Aussenbreite durchwegs gleiche Breite besass, hatte die einsache LForm und zeigte ein sonderbares Gemisch von eckigen und halbkreissörmigen Linien, indem die Verticalrippen scharf in die Richtungs-Aenderungen übergingen, während die Horizontalplatte rund ausgeschnitten

erfchien.

Auf kastenförmige Angüsse des Grundrahmens war der Dampscylinder geschraubt; dieser enthielt jederseits zwei Pratzen, welche zwischen je zwei Nasen des Grundbakens (also acht im Ganzen) eingelagert hielten Eine einzige starke, centrale Mutter verband in guter Weise den Dampskolben mit der Kolbenstange; die sechs Umfangschrauben, welche die Deckplatte des Kolbens sicherten, standen, gleich der Hauptschraube, vor der Kolbensfäche und mussten gleichsam in den hinteren Cylinderdeckel eingedrückt erscheinen. Dieser war aber einwandig und unverschalt und mit langer Stopsbüchse und vier Rippen ausgesührt, mit welchen sich die die Muttern umschließenden Erhöhungen unschön verschnitten.

Ferner war dieser Cylinder im ersten und letzten Viertel seiner Länge mit je einer hohen Kreisrippe verstärkt, welche tangirend an die Pratzen anliesen. Die rückwärts verlängerte Kolbenstange war zur Entlastung der übrigen Theile in einem Schlitten geführt, der auf einer Gussschiene lies, welche innenseits auf der Grundplatte und aussenseits auf dem Mauerwerk lagerte.

Das Schiebergesicht der Dampfvertheilung kam ziemlich weit von dem Cylinder weg, wie dies bei Beibehaltung der geraden Excentersucht und sonstiger breiter Construction bei allen größeren Maschinen eintritt. Die Dampfkammer selbst war ausgeschraubt und trug noch den verschnittenen Deckel mit Innenstanschen.

Die bei Walzenzugs-Maschinen besonders wichtigen und gewöhnlich zweifach vorhandenen Anlassventile waren nicht beigegeben; sie werden oben an den Schieberkasten münden, während die Ausströmung nach unten stattsindet. Ersteres hatte 150, letzteres 160 Millimeter lichte Weite oder einen Querschnitt von ½1 und ½15 der freien Cylinderstäche, was sür die hier vorkommenden Geschwindigkeiten als zu eng (dass heist zu viel Druckverluste erzeugend) erscheint, indem sich selbst bei der kleinsten Geschwindigkeit des Kolbens von 2 o Meter per Secunde eine Einströmconstante von ½4 ergibt, welche bei 90 Tourenauf ¼1 sinkt, wobei weitaus nicht mehr der ganze Dampsdruck hinter den Kolben kommt. Die eingegossen Dampswege, 55 bei 350 Millimeter weit, boten gerade die Mitte zwischen Ein- und Ausströmquerschnitt, das ist ¼16 der Cylinderstäche.

Die 90 Millimeter dicke Kolbenstange endete mit einem gusseiserner Gabel Kreuzkopf, an welchen sich die beiderseitigen Doppelführungen knapp anschlossen. Die Ober- und Unterlineale derselen waren nach einem und demselben Modell gegossen und an kurze Endangüsse des Ständers (Mitte hohl liegend) je mit Paarschrauben geschraubt. In der Stirnansicht zeigten sich die Haltsugen

zwischen den Linealen selbst und dem Ständer-Ausgusse nicht eben, sondern mit je einem starken Längszahn verschnitten.

Die Gleitbacken massen je 130 Millimeter Breite und 260 Länge, wonach der Führungsdruck bei 4 Atmosphären Ueberdruck und der fünfsachen Kurbelals Stangenlänge 3.6 Atmosphären wird. Der Kreuzkopf besas mit dem Kurbelzapsen die gleichen Dimensionen von 110 Millimeter Durchmesser und 160 Millimeter Stärke. Der Schalendruck ergibt sich daraus mit 70 Atmosphären und die Reibungsarbeit mit dem hohen Werth von 1.43 Kilogramm per Secunde aus dem einzelnen Quadratcentimeter, was wohl nur bei der abgesetzten Arbeit einer Walzwerks-Maschine angeht.

Die Schubstange hatte innen die normale Form des Bügelkopses und endete

außen mit einem geschlossenen Kopfe und Hinterkeile.

Die schmiedeiserne Kurbel sass mit zwischen sreiliegendem Zapsenbunde vor dem ausgeschraubten, nicht nachstellbaren Kurbellager. Dieses sah vergleichsmässig einsach aus und war mit jederseits zwei Lagerschrauben versehen. Den wenig übergreisenden, auf Oelschmierung eingerichteten Deckel hielten gleichsalls je zwei Schrauben

Der Wellenhals maß im Kurbellager 220 bei 320 Millimeter, während die Welle selbst 260 Millimeter dick war. Der Auflagedruck berechnet sich mit 17 Atmosphären und die specifische Abnützarbeit mit dem gleichsalls wohl nur bei dieser periodisch arbeitenden Maschine möglichen Werth von 0.71 Kilo gramm-Meter.

Unmittelbar hinter dem Lager kamen die zwei Excenter der Meyer-Steuerung. Von dieser ist noch zu bemerken, dass die seitlichen Dampscanäle um so viel nach abwärts verschoben waren, dass sie unten tangirend mündeten und so den Cylinder ohne Weiteres entwässern.

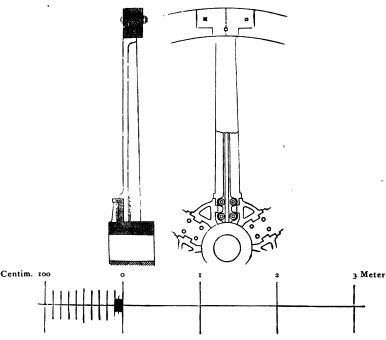
Mit dem kamen aber auch die Schieberstangen um circa 150 Millimeter tieser und um nicht eine schiese Anordnung zu benöthigen, ging die Uebersetzung von der horizontalen Excenter- zur horizontalen Schieberstange in einer steisen und geradgesührten Stuse vor sich. Dieses Stusenstück bestand aus je einer quadratischen Platte, welche hochkantig in einer Schwalbenschwanz-Führung lief und bei der vorderen oberen Ecke von dem Excenter gesast wurde, während die rückwärtige untere Ecke die eingeschraubte Schieberstange hielt. Die ungleiche Abnützung dieser Führung ist selbstverständlich; da aber die Maschine kalt lag, so konnte deren Betrag nicht sessen und der sen.

Die Stellung der Expansionsplatten geschah von hinten mit einem Griffrad und räderübersetzten Stellzeiger, der für alle Füllungsgrade nur einen Umlauf macht und daher leicht beachtet werden kann.

Eines der wichtigsten Theile einer solchen Maschine ist das Schwungrad und diese erschien hier mit einer beängstigenden Einsachheit der Anschauungen construirt. Es bestand aus einer einzigen Nabe, welche auf einem hohen Kreisssanch acht Arme zwischen ausgegossenen und mit den Armenden verschnittenen Anschlägen hielt. Jeder Arm hatte T-sörmigen Querschnitt und die Hauptrippe mass 65 Millimeter Dicke bei 250 Millimeter Höhe, die Nebenrippe war 50 Millimeter dick und 110 Millimeter breit, und wo die Hochkante über den Nabenslansch fiel, verbanden noch jederseits zwei Schrauben, also vier an jedem Arme den Stoss.

Der Kranz besass 5.96 Meter Aussendurchmesser, 310 Millimeter radiale Höhe und 240 Millimeter Breite. Er bestand gleichsalls aus acht Theilen, deren Fugen hinter je einen Arm sielen, der dort, 70 Millimeter dick, gänzlich in den Kranz eingelassen und ankersörmig verschnitten war. Dort sassen nun je drei Schrauben, je eine in einem Ankersügel und eine mitten im Arme, welche durch die Fuge ging. Diese Schrauben hatten quadratische 35 Millimeter starke Bolzen und aussen ein 4/2 zölliges (33 Millimeter) Gewinde.

 $\mathsf{Digitized}\,\mathsf{by}\,Google$



Massftab 1:48 der Natur.

Nun wiegt der Kranz 9500 Kilogramm (das ganze Rad 13.000 Kilogramm) und beträgt sein Aussendurchmesser 5.90 Meter, also sein Mittelpunkts-Durchmesser 5.05 Meter, welcher, bei 75 bis 90 Umdrehungen per Minute, 22 bis 26.6 Meter Geschwindigkeit annimmt.

Der Schwerpunkt des Halbkranzes liegt dann in 1.8 Meter Entfernung vom Mittelpunkt; dessen Geschwindigkeit beträgt 14 bis 17 Meter und die ent-

wickelte Fliehkraft 52. bis 76.000 Kilogramm.

Soll nun der Kranz in sich selbst vor dem Zerreisen geschützt sein, so muss in jedem Querschnitte ein sicherer Widerstaud von 26 bis 38.000 Kilogramm liegen, was von den 35 Millimeter Quadratbolzen, welche 21 bis 31 Kilogramm Abscherbeanspruchung per Quadratmillimeter ersahren, nicht geboten wird. Es müssen also die einzelnen Segmente von den Ankerenden der Arme selbst gehalten werden, und da dies von den einseits anstossenden Armen nicht in der Krastrichtung geschieht, so ist eine Tendenz zu deren Ausbruch vorhanden, welche um so gesährlicher scheint, als die Nebenrippe unter den Kranz greift und also der kleine Querschnitt des Gusseisens auf Zug beansprucht wird.

Dass jeder Arm innen unter dem Kranze und aussen ober der Nabe noch je eine Tragnase und dass der Nabenslansch selbst noch einseits Radialrippen besitzt, und dass die Ausführungsarbeiten nicht sehr genau und die geworsenen Arme stark nachgemeisselt sind, wodurch selbst einzelne jener unklärlichen durch die Fuge gehenden Schrauben nur halbstächig sitzen, sei nebenbei erwähnt.

Die ganze Maschine wog 21.000 Kilogramm ohne (6.7 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylindersläche), aber 34.000 Kilogramm mit dem Rade und den Ventilen und kostet 5600 Thaler.

Maschinenbau-Verein zu Chemnitz.

Die vom Maschinenbau-Verein zu Chemnitz (vormals C. F. Schellenberg) ausgestellte Dampsmaschine war eine einsache Fördermaschine mit Stephenson-Coulissensteuerung und soll nach der Absicht ihrer Erzeuger hauptsächlich wegen ihrer Einsachheit geeignet sein, weite Concurrenz trotz Fracht und Zoll zu bestehen. Auf Neuheit will diese Maschine durchaus keinen Anspruch machen, sondern nur durch die Einsachheit und Stabilität der einzelnen Theile bemerkbar sein. Der Cylinder hatte 382 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.732 Meter Hub. Mit den normalen 44 Touren arbeitend, gibt diess die mässige Geschwindigkeit von 1.07 Meter per Secunde, der die Rohrweiten von 1/30 und 1/16 (Einströmrohr 70, Abgangsrohr 95 Millimeter lichter Durchmesser, Einströmconstante 1/82) richtig gegenüberstehen.

Der Cylinder lag mit aufgeschraubtem Schieberkasten auf einem I-förmigen Grundrahmen, welcher in der Mitte die unteren und oberen Führungslineale und

am Ende das Kurbellager aufgeschraubt trug.

Der Kolben war mit Gussringen, hinterlegten Stahlsedern, Rothgussmuttern

und mit Stahlschrauben versehen.

Die Kolbenstange ging rückwärts in einer Stopsbüchse (mit überdeckendem Rohrslansch) gestützt und ergriff vorn mit einem gewöhnlichen Gabel-Kreuzkopf die Traverse, deren Mittelstück den offenen Schubstangenkopf aufnahm, während sie an ihren Enden die Gleitbacken trug. Die Geradsührungslineale waren aus Gusseisen, die unteren für sich ausgeschraubt und die oberen nach eingeschobenen kurzen Säulen an erstere niedergehalten.

Die schmiedeiserne Schubstange war flach (eine der wenigen dieser Art in der Ausstellung), was an einer langsam gehenden und billigst sein sollenden Maschine etwas befremdlich erscheint. Vorn endete sie mit einem geschlossenen Kopf und trieb die gusseiserne, mit blanken Randleisten versehene Kurbel.

Das viertheilige Lager stand mit je einer Fuss- und zwei Deckelschrauben auf dem Rahmen besestigt; dann kamen die beiden Excenter, deren zu den Flanschen hart abgebogene Gussringe wieder flach und blank gearbeitet waren, und die flachen, mit Flanschen angeschraubten Excenterstangen zur Coulisse sandten.

Es muss nun bemerkt werden, dass der Schubstangenkopf näher an die Kurbel und diese näher ans Lager hätte gerückt werden können. Ebenso waren die Excenter von diesem unnöthig entsernt und daher Schleisbogen und Schieberspiegel weiter von der Cylinderachse weg, als eine Construction mit gleichlangen Lagerslächen, aber kürzeren Hebelarmen verlangt. Mit dem wären aber auch die Dampswege minder lang geworden, und beides wäre bei einer eincylindrigen Fördermaschine, welche mit hoher Füllung arbeiten muss, bezüglich der Stabilität und des Dampsverbrauches nicht ohne Bedeutung.

Das Schwungrad war zweitheilig und in den Armen getrennt, deren kreuzförmige Form jederseits vier auf die Länge vertheilte Schrauben, also acht Schrauben per Arm und 16 im Ganzen auszunehmen hatte. Der Ring war auf beiden Seiten und der Stirnsläche gedreht und in den Fugen durch je einen Einlagkeil verbunden.

Dieses Schwungrad von 3.25 Meter Durchmesser und 2000 Kilogramm Gewicht war in rationeller Weise gleich als Bremsrad benützt und mit einer Fussbremse versehen.

Außerhalb des Hinterlagers trug der Kopf der schmiedeisernen Schwungradwelle ein eisenverzahntes Vorgelege, welches je nach der Teuse des Schachtes und der Fördergeschwindigkeit bestimmt wird. Für die Förderwelle würde dann eine gemeinschaftliche Lagerplatte mit dem hinteren Schwunggrad-Wellenlager angeordnet werden, um den Erhalt der Mittel zu sichern.

Die Coulisse schwang in der halben Geradführungslänge und zwischen hier und dem Cylinder stand der Reversirhebel direct auf der tief gelagerten, nach aufwärts reichenden Achse jenes balancirten Armes, dessen Hängstange die Coulisse oben gehalten trägt. Der Zahnbogen bildete mit der Augenführung der Schieberstange, welche knapp hinter dem Hebel vorbeiging, und dessen tiefer Lagerung ein einziges, feitlich an den Grundrahmen geschraubtes Stück.

Diese Steuerung stand selbstverständlich auf der Schieberkasten Seite, wodurch Einströmventil, Reversirung und der Fusstritt für die Bremse nebeneinanderliegen und ohne jedes Gestänge vom gemeinsamen Standpunkte beherrscht werden.

Die Speisepumpe für den Keffel lag auf der drüberen Seite der Maschine und schönheitshalber der Kurbel gegenüber. Der dunne Kolben wird von der nach außen verlängerten Traverse mit einem Mitnehmer mit Einsteckkeil getrieben; und da die gleichdick (39 Millimeter) fortlaufende Pumpenkolben Stange keine weitere Führung zwischen Keilung und Stopsbüchse besitzt, wobei sie 1.6 Meter freiliegend auf Druck beansprucht ist, so machte dieses Detail einen beunruhigenden Eindruck.

Die Maschine war mit einem ihrer sonstigen Construction, ihrem Zwecke und ihren Ansprüchen nicht zukommenden Luxus ausgestattet, den die deckenden Stopfbüchsen, die flachen Stangen und endlich der goldornamentirte und edles Holz imitirende Anstrich der Cylinderverschalung etc. brachten.

Das Gesammtgewicht dieser ispferdig benannten Maschine betrug 5125 Kilogramm (4.5 Kilogramm per 1 Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt) und ihr Preis 1300 Thaler.

Wilhelmshütte in Sprottau.

Die Wilhelmshütte in Sprottau (Schlesien) sandte eine große Fördermaschine

mit Ventilsteuerung, von welcher ich aber keine Masse besitze.

Die Cylinder der doppelt wirkenden Maschine lagen je auf zwei Querfüßen mit Grundplatten und schlossen vorn an Bajonnetbalken, deren Führungen dachförmig eingehobelt, aber vorn durch keinen Schlussring verbunden waren. Die Kolbenstangen hatten hintere Schuhführungen und waren vorne in schmiedeiserne Gabelkreuzköpfe gekeilt, welche sich nach dem Original-Corliss-Muster am Massivtheile, also excentrisch zur Druckrichtung auf die nachstellbaren Führungsplatten stützten.

Die Schubstangenköpfe waren mit überlegten Bügeln, Einschubkeilen und Durchsteckschraube geschlossen, während sich die Hinterschalen auf einen Keil

(und vordere Zangeneinlage) stützten.

Die schmiedeisernen Kurbeln standen knapp an dem Lager, welche mit übergreifenden Deckeln und nur an den Aussenseiten mit je zwei Nachstellschrauben in der Wange ausgestattet waren, während die Innenseite derselben zur

Fügung an den Hauptbalken benützt wurden.

Die Excenter hielten nur mit Stellschrauben auf der gemeinsamen Welle, während die Stangen von den Gussringen zu den Coulissen liesen. Jede derselben schwang um eine Achse in ihrer Mitte, die auf einem Horn an der Rückseite des Bajonnetbalkens gelagert war und nahm einen Knaggenhebel auf, den die unten durchlaufende gleichfalls im Horn gestützte Welle des Reversirhebels mittelst eines Armes hob oder fenkte und fo die Bewegungsrichtung umkehrte.

Seitlich der Cylinder stand nun die Ventilbatterie je aus einem mittleren Dampfventile mit Handgriffrad, daneben die Steuerungs-Einströmventile und außen die Auslassventile enthaltend. Die vier Steuerventile hatten je Stangen mit oberen Belastungskugeln, um die Stopsbüchsen-Reibung für den Niedergang unschädlich zu machen, während ihr Hub durch Hebel zu erfolgen hat, welche durch die Steuerdaumen (Knaggen) bewegt werden.

Digitized by Google

Letztere fassen auf je einer kurzen Achse in der halben Cylinderlänge und schwangen durch je einen aufgesteckten Verticalarm mit der Coulisse, indem die vom Reversirhebel in letzterer verstellbare Stange jenen Arm oben angriff.

Die Hebdaumen der Ventile spielen daher am todten Punkte des Dampskolbens nach vor- oder rückwärts und öffnen so die eine oder andere Einströmung, je nachdem der Gleitbalken ober oder unter der Drehachse der Coulisse steht, was eben vom Stande des Reversirhebels abhängt.

Ein zweiter kleinerer Reversirhebel diente für die Dampsbremse.

Metzger & Vernuleth in Darmstadt.

In der öftlichen landwirthschaftlichen Halle lag eine Maschine von Metzger und Vernuleth in Darmstadt, deren ebenes und geschlossenes, oben mit Ausnahme einer Kurbelgrube ganz gehobeltes Bett sämmtliche Theile ausgeschraubt enthielt.

Der Cylinder hatte 200 Millimeter Durchmesser und 0.45 Meter Hub, die Dampfrohre für die Zu- und Abströmung waren 30 und 60 Millimeter im Lichten, 1/16 und 1/11 Cylinderquerschnitt weit und die Dampsvertheilung wurde durch eine Meyer-Steuerung besorgt, während der Buss'sche Regulator auf die Drossel wirkte.

Die 35 Millimeter dicke Kolbenstange griff in einen gewöhnlichen Kreuzkopf, dessen zwei aussen aufgesteckte Führungsbacken von je 40 und 120 Millimeter Auslagestäche zwischen vier ausgeschraubten Linealen gingen und 3.1 Atmosphären Auslagedruck ersuhren.

Der 45 Millimeter dicke und 60 Millimeter lange Kurbelzapfen (an 55 Atmosphären Schalendruck) steckte in einer schwach balancirten Kurbelscheibe. Das Kurbellager war dreitheilig mit einer Fuge in der Horizontal-Achse und einer gegenüberstehenden Seitenschale, welche mit einer Schraube in der inneren Lagerwange, also einseitig gestellt werden konnte.

Die Welle mass 90 Millimeter im Durchmesser und lag 110 Millimeter lang im Lager. Die Excenter fasten ihre Stangen mit hässlich langen Ringen veralteter Form, doch waren die Schieber in guter Weise nahe an den Cylinder dadurch gebracht, dass die Excenterstangen einseits und die Schieberstangen auf der Gegenseite hochkantiger Platten hingen, welche in einer Schwalbenschwanzführung am seitlich stehenden Regulatorständer liesen.

Ein gutes Ansehen gewährte die Regulatorverbindung, dessen Manchetten-Ring mit zwei knapp niedersührenden Verticalstangen und einer kurzen Lenkstange direct den Drosselhebel an dessen verlängerter Welle mitnahm.

Deutsch-englische Compagnie in Hannover.

Von der Absicht ausgehend, die möglichst billigen Dampsmaschinen auf den Markt zu bringen, baut diese Gesellschaft einsachste Motoren, deren zwei in der landwirthschaftlichen Halle lagen.

Die größere 16pferdige Maschine hatte zwei Cylinder von je 228 Millimeter Durchmesser und 0:355 Meter Hub. Das Dampfrohr war 73 Millimeter weit, was circa ½0 der Kolbensläche entspricht. Diese Cylinder lagen auf einer der Länge nach zweitheiligen und zusammengeschraubten, oben ganz slachen und geschlossenen Bettplatte, welche vorn an ihren Aussenseiten je ein schieses Lager ausgeschraubt trug.

Weil die Grundplatte eben war und also die Kurbelstange nicht in sie schnitt, so wurde der Lagersus hoch. Dieser war nun gesenstert und nahm nebst der Aussenschraube noch eine mittlere Lagerschraube auf.

Jede Kolbenstange war in einem Kreuzkopfe gekeilt, welcher unten auf zwei nebeneinanderliegenden verstählten Linealen nach abwärts drückend glitt. Die Lineale waren hohl auf einen Gusssupport und dieser auf die Grundplatte geschraubt und der metallarmirte Kreuzkopf-Fuss unterfing diese Lineale mit einer unteren Gegenplatte. Diese hing mit zwei Schrauben am Fusse und die Bolzen fanden ihren Weg in jenem Schlitz, der zwischen den beiden Führungslinealen frei blieb.

Dieser Kreuzkopf wurde von der kurz gegabelten Schubstange, in deren Augen der Zapsen sest sass, umfasst. Die Schalen lagen im Kreuzkopse und die rückwärtige war durch einen Keil stellbar, der in eine Schraube ausging, welche verlängert durch den Führungsschlitz niederhing und die Anzugmutter unter der Gegenplatte sand.

Vorn griffen die Stangen mit offenen Köpfen auf die doppelt (unter 90 Grad) gekröpfte Kurbelwelle, welche einerfeits außen ein gedrehtes Schwungrad und andererfeits eine Riemenscheibe für den Antrieb des seitlich angeschraubten

Porter-Regulators trug.

Zwischen den beiden abget ogenen Kurbelstücken lief die Welle wieder rund und trug dort die zwei Excenter mit Schmiedeisenringen für die einfachen Schieber der beiden Cylinder. Deren Schieberkästen stiefsen mit ihren Flanschen zusammen und oben auf der Fuge sassen das Dampsventil und die Drossel. Die Ausftrömung sand durch die Cylinderpratzen-Schrauben gedichtet in die hohle Grundplatte statt, und ging durch zwei gesonderte Ausströmrohre von der hinteren Stirnwand weg.

Diese einsache Construction und die übrige Aussührung gibt dieser zweicylindrigen Maschine einen Preis von 1500 Thaler oder 2500 Gulden loco Wien.

In den Details gleich war eine eincylindrige Maschine von 6 Pferden gebaut. Die Cylinderbohrung betrug 190 Millimeter und der Hub wieder 0:355 Meter. Das Einströmrohr bot mit 52 Millimeter Weite 1/18 Kolbenstäche.

Auf dem Wege vom Excenter zum Schieberkasten nahm die Steuerstange hier auch eine Speisepumpe mit. Deren Kolben hing in gerader Flucht des Excenters und die Schieberstange war in einen Seitenlappen des Kolbens gesetzt. Zwischen diesem Lappen und dem Angriffsgelenke der Excenterstange war eine einsache Führungsbüchse eingeschalten und daneben eine zweite für die vor dem Lappen verlängte Schieberstange. Der Schieberkasten Deckel war hier blank gehobelt, aber sonst war keine Abweichung gegen die ersterwähnte Doppelmaschine.

Halle'sche Maschinensabrik und Eisengiesserei.

Die kleine, eirea 8pferdige Maschine dieser Firma (vormals A. Riedel und Kemnitz) hatte ein normales geschlossenes Bett, dessen Arbeitsstächen sämmtlich in einer Ebene lagen.

Der Kreuzkopf lief zwischen vier gusseisernen Führungslinealen, die hinten auf der Stopsbüchse und vorn an einem gesensterten Träger ruhen, welcher mit schmalem Fusse auf das Bett geschraubtstand, und durch dessen Fenster die Schub-

stange ging.

Die aufgeschraubten Kurbellager waren wohl ziemlich hoch, jedoch ausser den Seiten noch durch je eine Mittelschraube in einer Aushöhlung unter den Tragschalen gehalten. In ihnen ruhte die gebogene Kurbelwelle und außen steckte

das Riemscheiben-Schwungrad fliegend gekeilt.

Die Dampfvertheilung geschah durch eine Farcot-Steuerung im angegossenen Schieberkasten und der Regulator war eine Nachahmung jener Tangye'schen Form, welche sich wohl durch eine gedrängte Construction und die besondere Kleinheit der Kugeln, aber auch durch vielsache Krümmung der Dampswege auszeichnet. wie diess bei der englischen Maschine bereits besprochen wurde.

Främbs & Freudenberg in Schweidnitz.

Främbs & Freudenberg in Schweidnitz brachten eine 8pferdige Maschine zur Ausstellung, deren geschlossene Grundplatte weit nach der einen Seite ausgebaut war, um das zweite der angegossenen Lager der Kurbelwelle aufzunehmen Diese war nämlich knapp neben dem einen Lager gekröpst, welches mit übergreisendem Deckel und je zwei Seitenschrauben die Welle hielt.

Die Schubstange war kurz gegabelt und hielt mit sesten Augen den Innenzapsen, dessen Schalen im Kreuzkops selbst mit zwei Nachbar-Stellschrauben vorn zu regeln waren.

Der Kreuzkopf sand seine Führung in einem an dem Bettbalken mit schmalem Fusse angegossenen seitlich gesensterten runden Rohre, dessen Bohrung sast so weit, als der Dampscylinder schien. Die Führungsstächen waren mit Bronce armirt, aber nicht nachstellbar. Der vordere Cylinderdeckel war angegossen und enthielt eine ziemlich schwere Stopsbüchse ausgeschraubt, aus welche die Press-Manchette mit Aussengewinden kam.

Die Steuerung war nach Meyer, die Schieberstangen wurden in Augen geführt, aber von den Excenterstangen seitlich angegriffen. Der Regulator hatte gekreuzte Stangen und wirkte auf die Drossel.

Im Ganzen zeigte die Maschine einfache und glückliche Formen.

Hermann Ulbricht in Chemnitz.

Die 8pferdige, liegende Maschine dieser Fabrik war ganz gewöhnlicher Construction. Der Cylinder (280 Millimeter weit, 0.58 Meter Hub) war einerseits mit vier, anderseits (auf der Schieberkasten-Seite) mit zwei Schrauben an den durchlausenden Grundrahmen besestigt. Der Kolben mit Selbstspannringen war auf die Kolbenstange geschraubt und diese auch in einer rückwärtigen Stopsüchsegetragen. Ein schwerer Gabel-Kreuzkopf, in äussern Doppellinealen gesührt, übertrug die Bewegung auf die Gusskurbel, deren schieses Lager an die Grundplatte angegossen war.

Die Meyer'sche Steuerung war mit hin- und hergehendem Griffrade belassen, die Schieberstangen Enden stellbar mit geführten, oben offenen Schlittenstücken an die Excenterstangen gut, aber hässlich gehängt.

Der Regulator (mit gekreuzten Stangen) stand reitend über der Schwungradwelle und wirkte auf die Drossel.

August Bünger in Düffeldorf.

Diese Firma stellte eine 8- bis iopferdige, liegende Dampsmaschine aus, deren Cylinder 230 Millimeter Durchmesser und deren Kolben 0.38 Meter Hubbesass. Die Maschine lag auf einer Grundplatte und die Welle in beiderseits aufgeschraubten Lagern, nachdem der Antrieb in deren gekröpster Mitte stattsand.

Der Kolben war mit Ramsbattom'schen Ringen gedichtet und die Steuerung mit einem einzigen Excenter besorgt. Die Führung fand mit Traverse und Gleitsteinen zwischen ausgeschraubten Gusslinealen statt, über welchen der Regulator für die Drossel stand.

Das Schwungrad von 2.14 Meter Durchmesser (700 Kilogramme schwer) war gedreht und diente als Riemenscheibe und die ganze aus s Einsachste hergestellte Maschine kostete 800 Thaler.

M. Adler & Panofsky, Paulshütte.

Eine Maschine, welche, ähnlich einigen andern, der Vermuthung Raum liess, dass ihre Ausstellung um mehrere Decennien verspätet eintrat, war diese, welche

aus einer großen Zahl einzelner Bestandtheile und einem Ueberslusse an Linien gebildet war. 🕐

Auf dem in der Grundform gegliederten Bette lag der 300 Millimeter weite Cylinder mit aufgeschraubten gusseisernen Führungslinealen und aufgeschraubtem l.ager. Letzteres mit zwei ausser Verhältniss großen Deckelschrauben, aber durchaus ohne Rückficht auf die Seitenabnützung hergestellt.

Die Schubstange trug in der halben Schaftlänge eine angedrehte Gesimsung,

die Kurbel war aus Gusseisen, aber die schweren Excenterringe aus Bronce.

Der Regulator hatte Mestingkugeln, gekreuzte Pendel und gekreuzte Heb-

stangen und wirkte auf die Drossel.

Die Maschine war mit einer Meyer-Steuerung versehen, die Dampfrohre besassen bei 75 und 90 Millimeter Durchmesser, 1/16 und 1/11 Cylinderquerschnitt und schienen, da die Kolbengeschwindigkeit nur eine sehr mässige sein kann, viel zu weit.

H. & R Lamberts in Burtscheid.

Diese Maschinensabrik (bei Aachen) stellte die Zeichnung einer unterirdischen Wasserhaltungs Dampsmaschine aus, über deren Motor Folgendes bemerkt fein mag:

Auf einem starken gusseisernen, aus drei einzelnen Stücken zusammengesetzten Rahmen ist eine gussstählerne gekröpste Achse gelagert, auf deren beiden Aussenenden je ein kleines, aber schweres Schwungrad sitzt. Diese Welle empfängt ihre Bewegung mittelst Schubstange und in zweigeleifiger Führung gelagerten Kreuzkopfes von einen Dampfcylinder von 580 Millimeter Bohrung und 0.630 Meter Hub.

Der Kolben ist ein Selbstspanner und die gussstählerne Kolbenstange treibt hinten die Plunger zweier, mit den Böden aneinand stofsender Pumpen von je 180 Millimeter Durchmesser (Fläche 1/10 des Dampskolbens) und zwar den einen direct und den andern mit zwei Querhäuptern an den Enden eines Rahmens, der die Pumpen umspannt.

Die Dampfvertheilung geschieht im seitlich tief angeschraubten Schieberkaften mit einer gewöhnlichen Meyer-Steuerung und einstellendem Griffrade.

Die Ma'chine arbeitet mit 40 bis 60 Umdrehungen per Minute, das ist 0.84 bis 1.20 Meter Kolbengeschwindigkeit, wobei 220 Meter Wassersäule auf den Doppelsitzventilen der Pumpe lasten. Letztere hatten früher 210 und haben jetzt 235 Millimeter Durchmesser, wobei der nöthige Ueberdruck im Pumpenkörper von mehreren auf eine Atmosphäre zurückging und der Gang ruhiger wurde.

Die Dampsmaschine arbeitet mit 4 bis 41/2 Atmosphären und 0.4 bis 0.3 Füllung. Bei den engeren Ventilen waren 05 Füllung nöthig, dafür lieferte aber auch die Pumpe in Folge der grofsen Durchgangsgeschwindigkeit in den Ventilen um 10 Percent mehr Wasser, als dem theoretischen Volumen entspräche, während

diess jetzt nur 2 Percent beträgt.

Die Schwungräder haben je zwei Meter Durchmesser, 300 Millimeter radiale und 160 Millimeter Breitendimensionen und die Schubstange besitzt nur

38/4 mal den Kurbelhalbmesser als Länge.

Der Dampf zieht durch die ganze Schachttiefe in einem geschützten Rohre von den über Tag stehenden Kesseln nieder, wobei er circa 5 Percent des Druckes verliert. Der Abdampf geht wieder durch eine Röhrentour nach aufwärts und heizt dabei den Wetterschacht.

Von anderer Seite ersuhr ich, dass in einer gleichfalls eirea 200 Meter langen Abdampfleitung einer dieser ähnlichen, unterirdisch aufgestellten Maschine der Rückdruck 3/4 Atmosphären beträgt, was sich durch die nöthig gewordene Länge des unteren Condenfations Wafferfackes direct mafs. Uebrigens kann diefer Dampf auch durch Einleitung in das Saugrohr weggeschafft werden, wobei (theoretisch) ein Vacuum gleich der Saughöhe austritt oder directe Condensation angewendet werden.

Es liegen nun allerdings Anzeichen vor, dass die Nachahmung solcher Maschinen nicht überall unbedingt empsohlen werden muss, doch da die günstigen Ersolge der eben beschriebenen und anderer ähnlicher unterirdisch ausgestellter Maschinen die Vorurtheile beseitigten, welche man über die Möglichkeit der langen Dampsleitungen hegte, so wurden hier die Betriebsergebnisse angesührt, während die eigentliche Pumpenconstruction einem andern Berichte zufällt.

Andere Mafchinen.

Außer den bisherigen reinen Dampfmaschinen waren folgende Dampf-

Antriebe, und zwar der Mehrzahl nach in Zeichnung ausgestellt.

C. Hoppe, Maschinensabrik in Berlin. Zeichnung der Wasserhaltungs-Maschinen für die Ferdinands-Grube in Ober-Schlesen. Wools'sche Maschine mit neben einander stehenden Cyzindern und Kurbelbewegung. Die Kolbenstangen wirken nach abwärts auf das längere Ende eines Balanciers, an dessen Gegenseite das Pumpengestänge hängt. Das Schwungrad liegt oben neben den Cylindern auf der Seite nach der Balancier-Axe zu und die Schubstange reicht nach auswärts,

D. Hildt in Kohlscheid. Unterirdische Wasserhaltungs Maschinen.

Königl. Eisengiesserei in Gleiwitz. Zeichnungen der Gebläse-Maschine der Redenhütte bei Szabrze und der Förder Maschine der Grube Jägersfreude.

Direction der Rhein-Nassau'schen Bergwerks- und Hütten-Gesellschaft zu Stolberg bei Aachen. Zeichnung einer Förder-Maschine. Eschweiler Bergwerks-Verein. Lustcompressions Pumpe.

Maschinenbau-Actiengesellschaft Humboldt bei Cöln. Lustcompressions-

Maschine.

Säch sische Dampsschiff und Maschinenbau Gesellschaft. Maschine eines Remorqueurs für die Kettenschiffsahrt auf der Elbe. Zwei geneigt liegende Dampsmaschinen (Cylinder 305 Durchmesser, 0.60 Meter Hub, 90 Touren zu Thal, 60 zu Berg) sind durch die Vorgelegswelle der beiden gleichgroßen Zahnräder der Ketten-Frictions-Winde, welche zwischen ihnen angetrieben liegt, gekuppelt. Die Uebersetzung geschieht mit je 45 auf 75 Zähne bei 66 Millimeter Theilung und 180 Breite. Das Ketteneisen hat 21½ Millimeter und die vierspurigen Trommeln je 1113 Meter Durchmesser, woraus sich bei 18 und 12 Meter Kolbengeschwindigkeit die Schiffsgeschwindigkeit auf 31 und 21 Meter per Secunde stellt.

Johannes Haag in Augsburg. Dampfmaschine für den Pumpen-Antrieb des Aufzuges zur Rotunde.

Sämmtliche diese sowie noch mehrere andere Dampsantriebe für Speise pumpen etc. boten bezüglich des Motors nichts Bemerkenswerthes. Die Maschinen selbst gehören nicht in diesen Bericht.

Die österreichischen Maschinen.

Die Ausstellung im eigenen Lande machte es nicht nur sammtlichen großen Maschinensabriken zur Ehrenpslicht, großentig auszutreten, sondern ermöglichte es auch den kleineren Firmen, sich bemerkbar zu machen. Daher kam es denn, dass sich hier die größen, aber neben diesen auch die unbedeutendsten Objecte fanden und sich nirgends ein so vollkommener Einblick in den Gesammtzustand des Dampsmaschinenbaues eines ganzen Staates ergab, als hier.

Verglich man die Maschinen unserer bedeutenderen Fabriken mit jenen deutscher und fremdländischer Construction, so gelangte man zur bestimmten und befriedigenden Ueberzeugung, dass sie den ersteren völlig ebenbürtig zur Seize

und mit diesen den übrigen überlegen dastanden.

Zur Steuerung der Großmaschinen erschienen hier wie dort meistens Systeme angewendet, welche sich mehr oder minder aus der "Corliss"-Steuerung entwickelten, oder, wo der Vortheil der andauernd gezwungenen Bewegungen hochgehalten blieb, die Füllungen vom Stande des Regulators abhängig machten

Sämmtliche öfterreichische Maschinen hatten, mit einer einzigen Ausnahme, einsach gegossene Cylinder, dagegen die sonst häusiger gesondert angesügten Schieberkätten meist in einem Guss. Die in den Schweizer Maschinen beliebten schmiedeisernen Kreuzkops-Formen kommen hier, wie auch noch sonst nirgends vor; aber die Solidität der Construction ist, was Entwurf und Arbeit betrifft, meist antadelig und so gut, als es überhaupt dem heutigen Stand von Wissen und

Können entspricht.

In keinem Lande müssen die Maschnen mit geringen Constructionskosten erzeugt werden, als in Oesterreich, wenn sie die Preisconcurrenz bestehen sollen. Dieser aus manchem nicht hieher gehörigen Grunde erwachsene Misstand erheischt nicht nur das Sparen mit dem Gewicht und den Bearbeitungssflächen der Maschinen und läst keinen Uebersluss an Formgebungen und Bronce zu, sondern macht sich auch theilweise durch bedeutende Auslagerdrücke in den mässiger dimensionirten beweglichen Theilen bemerkbar ohne dass aber durch einen dieser Factoren die Güte des Ganzen einen wesentlichen Eintrag erlitte.

Was die Formgebung der Maschinen betrifft, so zeigte sich sast ausnahmslos jener ruhige und ernste Styl. welcher eine gesunde Anschauung des Materials und seine Beanspruchung kennzeichnet und welcher die Schönheit allein im

Ebenmass der Zwecksormen sucht.

Von österreichischen Maschinensabriken beschickten die Ausstellung:

Prager Maschinenbau-Actiengesellschaft (vormals Ruston und Comp.), Corliss-Maschine mit origineller Steuerung.

Friedrich Wannieck in Brünn, Corlifs Maschine mit origineller Steuerung und mehrere kleinere Maschinen.

Erste Brünner Maschinensabriks - Gesellschaft, Corliss Maschine, Wasserhaltungs - Maschine für das Hochreservoir und mehrere Damps-Antriebe an Hilfsmaschinen.

Karolinenthaler Maschinenbau-Actiengesellschaft (vormals

Lüsse Märky & Bernard), Corlifs Maschine mit origineller Steuerung.

G. Sigl in Wien, gekuppelte Antriebmaschine und mehrere kleine Maschinen.

Digitized by Google

Maschinen. & Waggonbau-Fabriks-Actiengesellschaft in Sim mering (vormals H. D. Schmid), gekuppelte Antriebsmaschine, Maschine mit rotirender Steuerung, System Radinger, und mehrere andere Maschinen.

Salomon Huber in Prag, Expansionsmaschine.

Friedrich & Comp. in Wien, Maschine mit origineller Expanfions-Steuerung.

Maschinenbau-Actiengesellschaft (vormals Danek & Comp.) in Prag, 10 Dampfmaschinen, darunter eine 1000pferdige Walzwerks Maichine, Condensationsmaschine, Woolf'sche Maschine etc.

G. Topham in Wien, Expansionsmaschine.

Stephan Vidats in Pest, Expansionsmaschine.

Fürst Salm'sche Maschinenfabrik in Blansko, Förder Maschine. Fürst Liechtenstein'sche Maschinensabrik in Adamsthal, Expansionsmaschine.

J. F. Müller in Prag, Förder-Maschine.

Erich & Hoffmann in Hermanseifen, Dampfmaschine.

Brüder Nobak & Fritze in Prag, Dampfmaschine.

M. Petersein in Krakau, Dampsmaschine.

V. Prick in Wien. Dampfmafchine.

F. H. Hedley in Wien, Modell einer originellen Maschine.

Prager Mafchinenbau-Actiengefellschaft.

Diese große Maschinenbau-Gesellschaft (vormals Ruston & Comp) stellte. außer dem bereits beschriebenen Dampskessel-Systeme Kux und einem Sagegatter, noch eine Corlis-Maschine (Patent Dautzenberg) für normalen Fabriksbetrieb und eine Förder-Maschine aus.

Die Corlifs-Maschine. Außer der von den gebräuchlichen Arten etwas abweichenden Form des Hauptbalkens zeichnete fich diese Maschine hauptsächlich durch eine vom Director Dautzenberg dieser Fabrik herrührende neue Steuerung aus, welche, mit flachen Schiebern und ohne Federn arbeitend, die Vortheile der Corlis-Maschine ohne deren Nachtheile besitzt.

Der Dampfcylinder hatte 420 Millimeter Durchmeffer und fein Kolben 0.950 Meter Hub. In der Ausstellung ging die 30pferdig benannte Maschine leer und mit 50 Umgängen, während sie normal 60 Umgänge in der Minute machen

foll, was 1.9 Meter Kolbenweg per Secunde entspricht.

Das Dampfzusührungsrohr mass 105, das Rohr zum Condensator hin 135 Millimeter lichten Durchmesser; diese geben (mit den Canalquerschnitten nahezu gleiche) Flächen von 1/15 und 1/2.5 des freien Kolbens und sind reichlich zutreffend für die Normalgeschwindigkeit, indem der Einströmdampf 28 Meter Geschwindigkeit anzunehmen braucht.

Der Cylinder war ohne Mantel, aber mit seinen Schieberkästen, Dampfwegen und unteren Tragblöcken zusammengegossen und lag direct auf dem Steinfundament. Der 150 Millimeter hohe Kolben war durch eine Hinterschraube auf seiner 66 Millimeter dicken Stange gehalten und diese ging in gleicher Stärke durch den rückwärtigen hohlgegossenen Cylinderdeckel, wo sie ein Fuss auf einer Gleitschiene trug. Dieser Tragsus war ziemlich hoch, damit die Schiene tief genug kam, um das Wegheben des Deckels und das Nachsehen des Kolbens zu gestatten, ohne selbst weggenommen werden zu müssen.

Der Vorderdeckel war bis auf die gesondert eingesetzte Stopf büchse an den Cylinder gegoffen. An den dennoch vorstehenden Außenflansch setzte sich hier unverschnitten (?) das Ende der hohlliegenden Colonnenführung an, welche ausgebohrt, vorn durch einen Schlussring versteift und wieder aufliegend mit Fun-

damentschrauben niedergehalten war.

Seitlich ging der Balken, fortwährend am Fundament ruhend und mit diefem verbunden, zum eingegossenen Kurbellager hin, fo dass das ganze Gerüfte der Maschine, mit Ausnahme der Geradführungsbrücke, am Fundamente auflag, obgleich es Cylinder und Lager als directer Balken verband.

gabelförmi-Ein ger Schmiedeisen. Kreuzkopf hielt den Zapfen der Schubstange. Die Füb rungsplatten setzten fich am Schluss der Gabel mittelft Tragschrauben stellbar an und nahmen den Druck (also excentrisch) auf. Da die Dampf · Spannung normal 4 Atmosphären beträgt und die Maschine mit Condenfation arbeitet und ferner die Schubstange 5 1/2 mal Kurbellänge der gleichkam, fo entfällt auf die 263 Millimeter breiten, 315 Millimeter langen Platten der mässige Führungsdruck von 1.5 Kilogramm per

o Centimeter 100

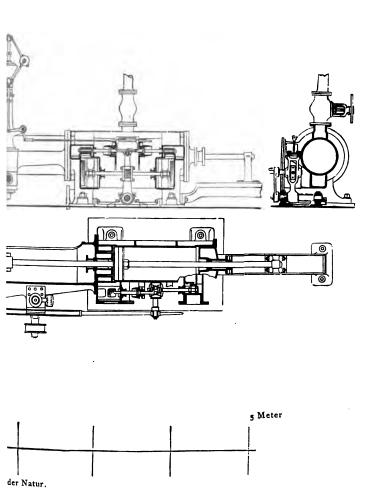
Quadratcentimeter gleitender Fläche.

Der Kreuzkopfsapfen hatte 73 bei 105 Millimeter Dimension und erfuhr 84 Atmosphären Schalendruck; er war nach außen verlängert, wo er mit einer Nebenschubstange den Lustpumpen-Antrieb beforgte.

Die Schubstange endete beiderseits mit künstlich geschlossen Köpfen, deren Bügel je zwei Querstreiskeile und eine Schraube sesthielt, während die Schalen durch je einen Hinterkeil anzuziehen waren.

Der Kurbelzapfen mass 86 Millimeter Durchmesser und 120 Millimeter Länge. Er hat mit 65 Atmosphären Schalendruck und 0 84 Kilogramm-Meter specifischer Abnützarbeit zu arbeiten, war vorn mit einer vorgeschraubten Bundplatte verschen und steckte selbst in einer schmiedeisernen Kurbel.

Maſsstab 1



Die Welle ruhte ohne jeden angedrehten Bund im Hauptlager. Vorn schloss wohl die Kurbel und hinten das Excenter (fast) dicht ans Lager, aber fonst blieb sie sich felbst überlassen. Sie war im Lager 160 Millimeter dick und die Schalen waren 300Millimeter lang, was 14 Atmosphä-Auflagedruck und 0.34 Kilogramm-Meter specifische Abnützarheit gibt.

Die Schalen des viertheiligen Kurbellagers waren aus Gusseisen und mit Weismetall ausge. gossen. Sie hatten keine Borten, sondern waren durch die jederseits zwei, halb in sie und halb in die Lagerwangen versenkten Anzugkeile der Seiteneinstellung fixirt, welche mit Schrauben von der oberen Fläche des Lagerdeckels aus anzuziehen waren Dei Lagerdeckel felbst war verschnitten und übergreifend und jederfeits durch eine

starke Deckelschraube gehalten, während der mitgegossene Grundbalken knapp neben dem Lager ans Fundament gebunden war. Durch diese enge Construction, welche trotzdem reichliche Auslagerstächen darbot, blieben die Hebelarme aller wirkenden Kräste klein und das ganze System wurde so starr als möglich.

Unmittelbar hinter dem Lager und fast daran streisend. sas das Steuer-Excenter, von dessen gusseisernem Ring die aus zwei Blechschilden bestehende Excenterstange zur eigentlichen Steuervorrichtung ging; dann verdickte sich die Welle auf 170 Millimeter und kam eine Riemenscheibe für den Antrieb des Porter-Regulators, der in der halben Führungslänge am Seitenbalken stand und dessen Manchette bei der letzten Ausführung einsach eine horizontale Stange mit Keil Anschlägen sestzuhalten oder zu verschieben hatte.

Das Schwungrad, welches abgedreht war und zugleich als Riemenscheibe diente, war in Einem gegossen, gesprengt und durch Ringe um die Nabe und Einlagkeile im Kranz wieder verbunden. Das Rad hatte 3.80 Meter Durchmesser und sein im Kern nur 110 Millimeter dicker Kranz war durch innen 60 und am Rande 40 Millimeter starke Angüsse T-sörmig gestaltet und auf 420 Millimeter Breite gebracht. Die radiale Dimension betrug 410 Millimeter. Die Kranzverbindung geschah in einwärts offenen Schlitzen, in welche die Keile (35 und 80 Millimeter Querschnitt) einsach von der Innenseite einzulegen waren.

Die Luftpumpe lag nebst einer Speisepumpe und dem Lager des Hohlguss-Verticalhebels, der vom Kreuzkopf durch die Nebenschubstange angetrieben wurde, auf einem Rahmen in der Nähe des Kurbellagers unten im Fundament. Der Verticalhebel war ungefähr 2 Meter lang; in seinem unteren Drittel hing die Antriebsstange für den Rohrkolben der Luftpumpe, welche mit dem Condensator zusammengegossen war und zu dem das Dampsrohr vom Cylinder her mit durchwegs zugängigen Flanschenverbindungen führte. Der Einspritzhahn stand dann gleichfalls vorn beim Lager.

Wesentlich neu und als wahre Verbesserung anzusehen war die innere Steuerung. Diese fand mit vier ebenen und leicht zugängigen Platten statt, welche nach dem System Corliss wirkten, ohne den Nachtheilen der runden Schieber, der ungleichmäsigen Abnützung und den daraus solgenden Undichtheiten ausgesetzt zu sein. Auch war blos der Dampsdruck allein für die Schließung der einmal ausgerückten Einströmplatten verwendet, wodurch die mitunter träg fallenden Gewichte oder dem Bruch ausgesetzten Federn entsielen.

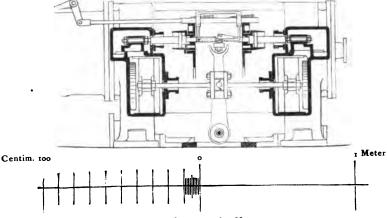
An jedem Ende des Cylinders befand sich nämlich ein seitlicher Schieber kasten, von dem eine 'die äussere) Spalte in den Cylinder und die andere in den angegossenen Längscanal zur Ausströmung führte. Jede Cylinderspalte war dauernd often, während die Ausströmspalten durch je eine ebene Platte geöffnet oder geschlossen wurde.

Diese Bewegung geschah von einem zwischen den beiden Schiebeikasten schwingenden Steuerhebel aus, dessen tiesgelagerte Grundwelle mit einem weiter aussen ausgekeilten Arm vom Excenter angetrieben wurde.

Auf der oberen Horizontalwand jedes dieser Schieberkästen besand sich nun eine Dampskammer angegossen und die durchsührende Verbindungsössnung von abermals einer ebenen Platte bedeckt. Diese Oessnung war annähernd quadratischer Form, was die Größe des Umfanges reducirt und daher das Abdichten erleichtert. Diese letzteren (die Einström-) Platten erhielten nun gleichfalls ihre Bewegung vom schwingenden Steuerhebel, indem sie an (40 Millimeter dicken) Stangen hingen, welche nach aussen reichten und je ein Charmerestück trugen, an die aus stahlarmirte Ende des Steuerhebels schlug.

Die Charnierestücke ruhen aussen auf der unteren Schiene eines rechteckigen Hohlrahmens, dessen obere Schiene auf zwei gleichen Keilen der horizontalen, von der Regulatormanchette mittelst Winkelhebel gestellten Regulatorstange liegt. Durch das Heben oder Senken der Manchette hebt oder senkt sich daher auch der Tragrahmen der Charnierestücke. Nachdem aber der Steuerhebel einen Bogen beschreibt, sein schwingendes Ende bei dessen mitteren (Vertical-) Lage angreist und sich nach abwärts senkt: so werden die Anschläge desto eher ausser Eingriff kommen, je höher der Tragrahmen und mit ihm das Ende des jeweilig angedrückten Charnierestück Endes der Einström-Schieberstange steht. Da die Stellung des Tragrahmens vom Stande des Regulators abhängt, so wirkt dieser direct aus die Füllung, und da nur ein Excenter vorhanden, ist jene voll oder mit circa 40 Percent begrenzt.

Das Schließen der Einströmschieber besorgt der directe Dampsdruck auf die in der Stopsbüchse 40 Millimeter dicken Schieberstangen. Nachdem bei größerem Drücken auch eine größere Kraft zur Ueberwindung der Reibung



Masstab 1:24 der Natur.

henöthigt wird, ergibt sich diese hier von selbst; für ganz kleine Spannungen würde der Druck vielleicht nicht ausreichen, aber solche sind bei einer hochexpandirenden Maschine ohnedies nicht zulässig.

Bei 4 Atmosphären Ueberdruck stellt sich der schließende Druck auf diese Stange mit 50 Kilogramm heraus. Er besorgte den Schluss thatsächlich schnell und dieser wurde durch je einen Lustkolben außen auf der Schieberstange gebremst.

Der untere Schieberkasten bildet hier einen sogenannten schädlichen Raum. Dieser ist nun durch seine auss Nöthigste beschränkten Abmessungen möglichst reducirt, und da er bei der hochexpandirenden Maschine seinen Dampt meistentheils in den Cylinder sendet, so ist der wohl grössere Raum nicht im gleichen Masse schädlicher zu nennen. Das Lager sür die Welle des Steuerhebels frand auf einer zwischen die Cylindersüsse geschraubten. gesensterten Grundplatte, die zugehörigen Lager waren viertheilig mit Seitenschrauben, der Hebel selbst war Guss.

Die Maschine arbeitete ausangs in Folge eines Räderwerkes am Regulator nicht ohne Anstände. Nachdem aber dieses entsernt und durch das neue einsache Gestänge ersetzt war, wurde die Arbeit tadellos.

Die leichte Zugängigkeit der ebenen Platten und diese selbst machen es jedem nur halbwegs richtigen Maschinisten möglich, die Stellung derselben etc. zu besorgen, und der Wegsall der Federn gibt dem Ganzen, außer einer erhöhten Sicherheit gegen Störungen einen billigen Preis.

Zu Schluss der Ausstellung wurde für diese Maschine 7900 fl. ohne Condensation und 8900 fl., wenn mit Condensation, begehrt.

Die Förder Maschine. Diese war sür einen 380 Meter tiesen Schacht und zur Hebung von 1250 Kilogramm Nutzlast mit 5 bis 7 Meter Geschwindigkeit per Secunde gebaut. Sie bestand aus zwei gekuppelten Dampsmaschinen von je 500 Millimeter Cylinderbohrung und 1.9 Meter Kolbenhub, auf deren gemeinsamer Kurbelwelle zwei Bobinen von je 3 Meter kleinstem Durchmesser sür das Bandfeil sofeen.

Die Cylinder lagen mit jederseits zwei Pratzen- und zwei durchreichenden Fundamentschrauben gebunden auf den unten durchgehenden, je in Einem gegofsenen, oben gehobelten Bettrahmen, welche vor der Führung mit je einem einzigen Arm zum angegossenen Kurbellager reichten. Die Cylinder waren

mit nebengeschraubten Ventilkästen sür die Ventilsteuerung versehen; vorn hatten sie angegossene und verrippte Deckel mit vorgeschraubtem Stopsbüchsenkops, hinten jedoch normale Deckel mit Stopsbüchsensührung für die verlängerten Kolbenstangen.

Das Einströmrohr jeder einzelnen Maschine hatte 120, das Ausströmrohr 170 Millimeter lichten Durchmesser oder ½,17 und ½,4 der freien Kolbensläche an Querschnitt. Normal arbeitet die Maschine mit 32 Huben per Minute oder 2 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde, für welche die Canäle (Constante ½,4) noch eben ausreichen. Die Rauminhalte der Ventilkammern waren durch tief einhängende Deckel möglichst reducirt und die unten sast tangirenden Dampswege beforgten die Condensationswasser-Absuhr von selbst.

Vorn war je ein gusseiserner Gabelkreuzkopf auf die 85 Millimeter dicken Kolbenstangen gekeilt. Jede Traverse trug an ihren beiden Enden gusseiserne Geradsührungsblöcke, welche mit unterlegten und durch Stellschrauben in den Nischen der Blöcke nachstellbaren Bronceplatten von je 130 Millimeter Breite und 400 Millimeter Länge armirt waren. Da nun die normale Dampsspannung 4 Atmosphären beträgt und die Schubssange 4.8 Mal so lang als die Kurbel war, so stellt sich der Maximal-Führungssdruck aus 1.5 Atmosphären; das ist genau so hoch als in der andern (Corliss-) Ausstellungsmaschine dieser Firma. Die beiderseitigen Führungsschienen lagen ziemlich nahe beim Kreuzkops, die unteren waren an den Grundrahmen angegossen, die oberen aber als slache schmiedeiserne Lineale ausgeschraubt.

Die 4.6 Meter lange Schubstange endete jederseits mit ursprünglich offenen Köpfen, welche aber je ein überlegter und sestgestellter Bügel schloss. Das Feststellen geschah durch beiderseitige halb in den Bügel und halb in die Stange versenkte Querkeile und eine die Keile bloss streisende Durchsteckschraube. Die Schalenkeile standen beide einwärts und endeten mit Anzugsschrauben.

Kreuzkopf- und Kurbelzapfen waren gleich, und zwar je 130 Millimeter lang; ersterer 86, letzterer 92 Millimeter dick, so dass der Schalendruck 68 und 64 Atmosphären und die specifische Abnützarbeit 0.47 Kilogramm-Meter betrug. Der Druck auf die Kurbelzapsen ist also wieder genau derselbe wie bei der anderen Ausstellungsmaschine, die Abnützarbeit dort aber sast doppelt so groß als hier. Der Kurbelzapsen endete auch hier mit einer vorgeschraubten Bundscheibe. Die zwischen den (angegossenen) Lagern 263 Millimeter starke Bobinenwelle setzte sich in diesen auf 237 Millimeter ab und lag 400 Millimeter lang in den Schalen, vor welchen sie die schmiedeisernen Kurbeln selbstverständlich unter 90 Graden trug. Der Lagerdruck macht hier nicht mehr als 8 Atmosphären und die specisische Abnützarbeit 0.15 Kilogramm-Meter aus.

Die Lagerschalen waren wieder in guter Weise, ohne vorgesetzte Borten und von den Seitenkeilen etc. allein gegen das Verschieben geschützt, wodurch ein längeres, starres Ausliegen der Zapsen, ein breiterer Lagersuss und ein geschlossens Ansehen erreicht wird. Der Lagerdeckel war überschnitten und durch jederseits eine starke Schraube niedergehalten, während je zwei Seitenkeile das Ganze nachstellbar machten.

Die Steuerung geschah von einer genau in der Maschinenmitte (zwischen den beiden Cylindern) liegenden und zwischen den Bobinen mit gleichen Kegelrädern angetriebenen Längswelle aus welche bis hinter die Cylinder lief. Anjedem Cylinderende besanden sich je in gemeinsamer Kammer ein Einström- und ein Ausström-Doppelsitzventil, welche mit oberen Winkelhebeln durch den Zug je einer Verticalstange geöffnet werden konnten.

Auf der Steuerwelle steckten nun direct und in der Ebene der Ausströmventile je eine unrunde Knaggenmuffe, auf welche jede sich die stählernen Enden von zwei nach den beiden Seiten quer wegreichenden Winkelhebeln stützten. Diese reichten gegen die beiderseitigen Cylinder zu, und griffen am Gegen-

ende jene verticalen Zugstangen an, die sür das Heben der Ausströmventile dienten.

Aehi lich geschah auch die Bewegung der Einströmventile. Nur waren die zugehörigen Knaggenmusse wegen der Umsteuerung paarweise unter 180 Grad versetzt vorhanden und nicht direct aus die Steuerwelle, sondern auf ein Rohr gekeilt, welches mit Längskeil auf derselben verschiebbar war.

Dieses Rohr verschob sich nun während des Ganges der Maschine von selbst, indem neben der Haupt-Steuerwelle eine von dieser durch Stirntäder mit genommenen Nebenwelle lag, welche mit Gewinde und Mutter in eine Manchette des Rohres griff. Nachdem aber die Erhöhung der Knaggenmusse nur auf der Seite geradezu begrenzt war, welche die Einströmung zu öffnen hatte, während die Absallseite nach einer Schraubenlinie endete, so wurde der jeweilige angedrückte Steuerhebel desto eher frei, je weiter das Rohr verschoben lag Auf diese Art wurde die Füllung genau im Verhältnisse kleine, als das nach aufwärts steigende Seil kürzer und leichter, und das niederhängende Seil länger und schwerer wird, und es kann so ein vollkommen gleichmäßiger Gang der Maschine und die möglichste Dampf- und Kohlenersparniss erreicht werden. Letztere macht sich außer auf directe auch noch auf indirecte Weise bemerkbar, indem die Kessel reiner und geschonter bleiben.

Dieser selbststellende Expansionsmechanismus ist aber durch Anziehen der Klinge des Umsteuerungshebels außer Gang zu bringen, indem dieser die Mitnehmutter lüstet, so dass in jedem Augenblicke die Maschine (bei ausgelegtem Hebel und gehaltener Klinge) auch ohne Expansion arbeiten oder ungesteuert mit einer größern oder geringern Füllung (bei halb ausgelegtem Hebel, eingesallener Klinke) neuerdings zu arbeiten beginnen und aus jeder beliebigen Etage gesördert werden kann, ohne dass eine andere Einstellung als die der Klinke nöthig wäre.

Am unteren Ende des Umsteuerungshebels hängt noch eine horizontale Stange für einen gemeinsamen Schieber in jenem tiesliegenden Kasten, der die Dampsgabelung besorgt. Indem nun dieser Schieber die Zuleitung geschlossen hält, wenn der Umsteuerhebel vertical steht, so ist der Stillstand der Maschine doppelt sicher. An dieser Schieberstange kommt serner ein kleiner Anschlag, der bei jedesmaliger Bewegung das Condensationswasser aus dem Fuss des Kastens entläst.

Außer den beiden Doppelsitzventilen für Ein- und Auslass war noch ein drittes selbstthätiges Ventil in jedem Gehäuse, welches vom Dampf der Kesselspannung niedergehalten war und zur Sicherheit für den Fall dienen soll, als sich bei einem der Auslassventile eine Betriebsstörung einstellt.

Beigefügt mag noch werden, dass für die eingangs erwähnte Teuse 36 Touren der Maschine nöthig sind, dass sich auf der langen Steuerwelle ein Index verschiebt, der die Lage der Förderschalen angibt, und dass zwei prismatisch abgedrehte Bremsscheiben neben den Bobinen sitzen, deren eine mittelst Druckschraube, die andere mittelst eines Kolbens angezogen werden kann, dessen Cylinder dauernd von Damps erfüllt bleibt. Die Gegenseite wird dann von Hand, oder vom anschlagenden Index aus geöffnet, wodurch ein momentanes Anziehen der Bremse erfolgt.

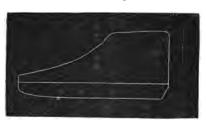
Doch gehören all' diese letzteren, sowie die Details der Bobinen etc. nicht in diesen, sondern in den Bericht über die Berg- und Hüttenwerksmaschinen. Die großen Dimensionen, das aussen geschlossene Bett, die hohe Plattsorm, welche über der Steuerwelle und ihren Winkelhebeln lag und sie verdeckte, und die ganze ruhige Construction gaben in Verbindung mit der so weit als sichtbar tadellosen Ausstührung dieser mächtigen Maschine das Gepräge eines vollendeten Werkzeuges.

Digitized by Google

Friedrich Wannieck in Brünn.

Diese Firma stellte eine große Corliss-Maschine mit neuem Steuerungssystem und mehrere kleinere Dampsmaschinen aus. Erstere war im Gang und trieb einen Theil der österreichischen Transmission.

Die nominell 35pferdige Corlifs-Maschine solgte in den Hauptsormen dem bekannten Muster. Der Dampscylinder trug seine vier Schieberräume angegossen und stand mit zwei Quersüssen und einer Grundplatte auf dem Fundament. Die Verbindung zum Lager hin geschah mit einem hohlen Seitenbalken, welcher vorn die Führung gänzlich offen und unter dem Lager den direct auf das Fundament geschraubten Tragblock angegossen enthielt. Die Lustpumpe lag tief im Grunde und wurde von dem verlängerten Kurbelzapsen mit niederhängender Lenkstange und Winkelhebel betrieben. Die Arbeitsübertragung geschah vom holzverzahnten Schwungrad auf eine unten liegende Welle.



Der Dampfcylinder war einfach gegoffen und auf 435 Millimeter Weite gebohrt. Der Kolben hatte 0.95 Meter Hub mit 50 Touren per Minute zu durchlaufen oder 1.6 Meter Geschwindigkeit per Secunde. Das Dampfrohr für die Zuleitung mass 115 Millimeter Durchmesser, was 1/14 des Cylinderquerschnittets und bei der oberen Kolbengeschwindigkeit 22 Meter Dampsgeschwindigkeit per Secunde gibt. Diese mässige

Geschwindigkeit leitet den vollen Druck während des Hubes leicht in den Cylinder und da das Ausströmrohr 150 Millimeter weit war (1/8 Cylinder Querschnitt), so steht eine ungedrosselte Dampsvertheilung zu erwarten, welches auch die der Maschine entnommenen Diagramme bezeugen.

Die angegossenen Tragsüsse des Cylinders standen wohl auf einer einsach gesensterten Gussplatte, welche gleichsam nur das für das niedersührende Ausströmrohr durchbrochene Mauerwerk zu decken hatte, aber die Fundamentschrauben gingen durch und fassten die Cylindersüsse direct.

Die Kolbenstange war auf der Treibseite 67 Mislimeter stark, und rückwärts verlängert von einer Stopsbüchse getragen.

Der Kreuzkopf war gabelförmig und tiug seine obere und untere Führungsplatte durch je einen centrischen Keil nachstellbar. Die Führung geschah mit dachsörmigen Platten von je 150 Millimeter Projectionsbreite und 470 Millimeter Länge, was bei den 6 Atmosphären absoluten Druck auf den Kolben einen Führungsdruck von 25 Kilogramm per Quadratcentimeter gibt.

Der Kreuzkopfzapfen mass eirea 70 Millimeter Durchmesser und 100 Millimeter Länge und erfährt nachdem den bedeutenden Schalendruck von 124 Atmosphären.

Die Schubstange hatte beim Kreuzkopf einen geschlossenen und beim Kurbelzapsen einen offenen Kops. Der Bügel des letzteren war jedoch mit dem Stangenende durch zwei Querstreiskeile und die Beilagzange des nach einwärts der Schalen sitzenden Keiles sest verbunden wodurch die Stangenlänge leichter zu erhalten bleibt.

Der Kurbelzapfen war 95 Millimeter dick und 132 Millimeter lang. Ihn belastet die Schale mit 69 Atmosphären Auslagedruck, welche bei der Drehung 0.82 Kilogramm-Meter Abnützarbeit per Quadratcentimeter und Secunde erleidet. Der Kurbelzapfen itak von rückwärts in der schmiedeisernen Kurbel und wurde durch die Stange nicht genau in seiner halben Länge, sondern etwas mehr gegen Innen zu angegriffen, was seine eigene Festigkeit erhöht und auch im Verein mit dem Umstand, dass die Kurbel mit 0.8 Bohrungsdurchmesser als Nabenlänge und ohne

Zwischenbund vor dem Lager sass, die Hebelmomente für Welle und Seitenbalken möglichst verringert.

Die Kurbelwelle ging mit der gleichen Stärke von 171 Millimeter und ohne jeden Bund durch Excenter, Lager und Kurbelnabe. In den Schalen lag sie 342 Millimeter lang. Hier herrschte der geringe Auslagedruck von 15 Atmosphären und die geringe specifische Abnützarbeit von 0.32 Kilogramm. Meter. Das Kurbellager war mit dem Hauptbalken zusammengegossen, jede Seite seiner viertheiligen Schalen durch je eine Keilschraube von oben stellbar und der übergreisende Deckel mit jederseits 2 Schrauben niedergehalten.

Das Schwungrad mass 4.24 Meter Durchmesser und hatte 4000 Kilogramm Gewicht. Sein Kranz, von (radial) 150 Millimeter Höhe und 250 Breite, enthielt die Schlitze zur Ausnahme der 180 Holzzähne (Theilung 110, Breite 200) direct eingegossen. Das Rad war zweitheilig und die Fuge ging durch zwei einander gegenüberliegende Arme; die Verbindung geschah durch jederseits eine Schraube in der Nabe, eine in ½ Armlänge und eine knapp inner dem Kranz. Der Keil sass im Schnitt.

Die Condensation fand in dem vertical abwärts führenden, 280 Millimeter weiten Ausströmrohre statt, in dessen Achse das Einspritzwasser von unten ausstieg, und ober dem es durch ein conisches Ventil regulirbar gleichsam eine Wassertasse bildete, auf welche der Dampf tras und mit deren Tropsen er niedersallend condensirt wurde. Wie ich hörte, bewährte sich diese Vorrichtung, welche den Verbrauch an Einspritzwasser auf ein Minimum reduciren soll, ansangs nicht, indem der Dampf die Wassertasse nicht durchbrechen konnte und hohen Gegendruck verursachte. Durch Einschaltung von Stegen oder Anbringung einer durchlöcherten Rose ward aber der Misstand bald behoben und ein gutes Vacuum erzeugt.

Die doppelwirkende Luftpumpe lag tief im Fundament — und gleichzeitig mit der Speifepumpe vom Verticalarm eines gusseisernen Winkelhebels angetrieben, dessen der deimal so langer Horizontalarm durch eine Lenkstange mit den Kurbelzapsen in Verbindung stand. Während der Ausstellung war sie aber nicht dauernd in Wirkung, weil der Absluss der Condensationswässer durch die Sickergruben nicht reichlich genug von Statten ging. Der Luftpumpkolben hat 310 Millimeter Durchmesser und 0.315 Meter Hub, wodurch das von ihm beschriebene Volumen ½ des vom Dampskolben durchlausenen Volumens beträgt.

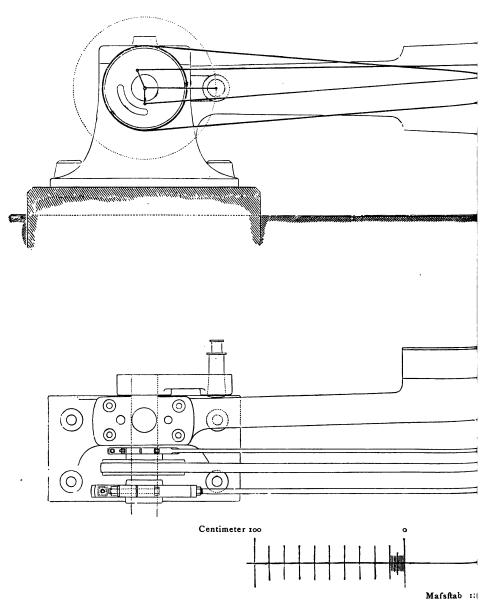
Die Maschine war mit einem in der halben Länge der Geradsührung oben auf den Hauptbalken gestellten Porter'schen Regulator versehen, welcher von einem Riemen angetrieben wurde, und dessen Manchette mit gerade niederhängender Stange einen der Arme zweier quer auf dem Hauptbalken knapp neben einandergelagerten kurzen Wellen ergriff, welche durch zwei kleine Krauselräder in Verbindung standen. Diese kurzen Wellen mussten daher im entgegengesetzten Sinne oscilliren, falls der Regulator spielt. Aussen an den freien Enden, d. i. ober den Steuerstangen, hing von jeder Welle ein Arm nieder und jeder griff eine Horizontalstange an, aus welcher je ein Ausrückkeil steckte.

Diese beiden Ausrückstangen und durch sie die Keile wurden daher beide nach einwärts oder beide nach auswärts, aber stets im symmetrischen Sinne vom Regulator bewegt.

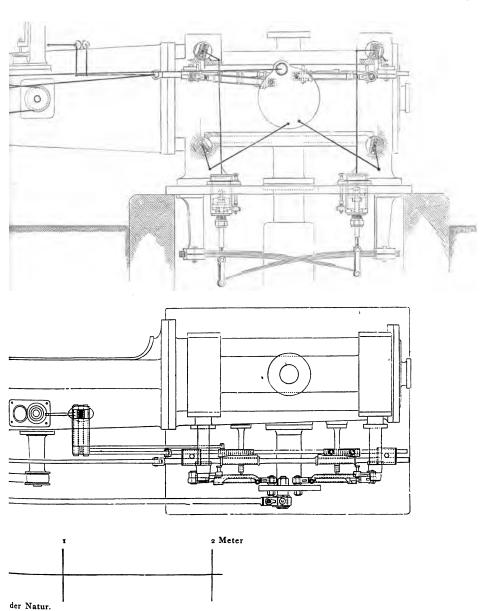
Was nun die Steuerung selbst betrifft, welche durch den Regulator beherrscht wird, so ist das eine nach dem System Wannieck-Köppner geänderte Corliss-Steuerung, welche alle Füllungsgrade zulässt.

Die Steuerung besteht vorerst aus einem Excenter, welches mit normalem Voreilwinkel eine in der halben Cylinderlänge angebrachte Corliss-Scheibe schwingen macht, an der die vier Drehschieber-Stangen hängen.

Die Verbindungsstangen, welche von den obern Zapfen auf der innern Seite der Corliss-Scheibe zu den Schieberhebeln führen und diese ziehend öffnen,



gehen nicht im Ganzen von Kopf zu Kopf, sondern bestehen aus zwei mit einem Verticalanschlag hakensörmig gekuppelten Theilen, welche (ob in Verbindung oder ausgelöst) sich durch eine Längsverschneidung in einander führten. Die Aus-



lösung der Mitnehmerhaken geschieht aber hier durch ein Ausstossen derselben in horizontaler Richtung, und dies bewirkt ein horizontaler Riegel, welcher selbst wieder an der betreffenden Stelle vorgestossen wird.

Jeder der beiden Ausrückriegel stützt sich nämlich mst der Hinterseite auf je ein Gleitstück, welches von der slachen Stange eines zweiten, innerhalb des ersten liegenden Exenters mitgenommen wird und auf dieser der Quere nach verschiebbar ist. Vorn auf der Riegelseite sind diese Gleitstücke von Verticalen begrenzt, welche der Stangenachse parallel liegen, und daher den Riegel trotz des Hin- und Herganges nicht vorschieben werden, so lange sie selbst keinen Anstos ersahren.

Diese Gleitstücke tragen aber auf der Rückseite verticale Keilstächen und diese gehen vor den bereits oben erwähnten stellbaren Keilen der Regulatorstangen einher. Ersolgt nun zwischen den Keilstächen das Antressen (unter der fortwährenden Längsbewegung der Ausrück-Excenterstange), so wird das quer nach vorn verschiebbare Gleitstück ausweichen und dessen Vorderseite muts den Ausrückriegel vordrücken, welcher sich auf sie stützt, und so die Hakenmitnehmung des Einströmschiebers lösen.

Nun sitzt aber jenes Excenter, dessen Stange die Auslös-Gleitstücke trägt, unter 180 Grad gegen die Maschinenkurbel und bewegt seine Stange daher während des ganzen Hubes im gleichen, dem Kolbenlauf entgegengesetzten Sinne.

Das Einholen der Regulatorkeile und mit dem die Auslösung kann daher bei jeder Kolbenstellung und für jeden Füllungsgrad ersolgen, was bekanntlich bei den einfachen Corlifs-Steuerungen nicht angeht, indem dort das eine Eröffnungs-Excenter bereits bei circa 40 Percent des Kolbenlauses die Bewegungsrichtung feines ganzen Gestänges ändert, und keinen Theil desselben mehr einem Anschlag nähern kann, den es nicht bereits während des Hinganges passirt hätte.

Erwähnt mag noch werden, dass dieses zweite, hier zugegebene Ausrück-Excenter und seine Stange bedeutend schwächer als das Hauptexcenter gehalten ist, indem es keine Krast zu übertragen hat. Es steckt auch nicht auf der Welle six gekeilt, sondern mit einer Klemmschraube im Kreisschlitz an jener Riemenscheibe, welche zwischen ihm und dem Hauptexcenter sitzt und den Regulator antreibt. Der Kreisschlitz erlaubt eine Aenderung der Excenterstellung, wodurch (wenn der Voreilwinkel, welcher oben mit 90 Grad angegeben ist, verkleinert wird) die mögliche Füllungsgrenze beschränkt und der weitere Vortheil erreicht wird, dass die Gleitstückwege in der Nähe der Normalfüllungslagen energischer werden.

Zur Begründung der Nothwendigkeit einer folchen. alle Füllungsgrade zulassenden Construction führt F. Wannieck an, dass bei manchen Fabricationszweigen, wie es z. B. in der Tuchmacherei der Fall ist, derartig vorübergehende günstige Geschäftsconjuncturen eintreten, bei welcher eine gesteigerte Betriebskraft benöhigt wird und wobei die Brennmaterialfrage gegen die Möglichkeit, mit derselben Maschine fortarbeiten zu können, gänzlich zurücktritt. Wenn dann noch Geld, Raum oder Zeit fehlt, eine zweite Maschine auszustellen, so mag, falls die Transmission stark genug und Reservekessel vorhanden sind, solch eine forcirbare Maschine allerdings dankbar geschätzt werden.

Das Schließen der ausgelösten Einströmschieber geschieht durch lange, mehrblätterige Flachsedern (Länge annähernd gleich der Cylinderlänge), welche unter dem Fußboden des Maschinenhauses liegen. Diese sind mittelst Hängstützen an die zwischen Cylinder und Fundament-Mauerwerk gelegte Gußplatte gespannt und ergreisen an ihrem freien Ende je eine Verticalstange, die zu den Winkelhebeln der Einströmschieber führt. Durch den Zug der Corliss-Scheibe wird jede nach auswärts gebogen und sedert nieder, wenn die Ausrückung ersolgt. Die Verticalstange geht dabei mit ausgesteckten Kolben durch einen Lustpusser, der die Schlussbewegung rechtzeitig bremst.

Die Ausströmschieber dichteten nicht auf der Auslassöffnung des Schiebergehäuses, sondern auf der Spalte vom Cylinder her, wodurch entgegen allen übrigen Corlifs-Steuerungen die Hebel nach unten gekehrt erschienen. Diess macht wohl die schädlichen Räume etwas kleiner, bringt jedoch die Gesahr des leichteren Undichtwerdens mit sich, nachdem Dampf- und Condensatordruck die Schieber von ihren Schließsflächen zu entsernen streben. Nun läust allerdings der cylindrische Rücken des Schiebers auf der Gegenseite des Gehäuses und stemmt sich dem Wegdrücken entgegen; jedoch die Abnützung auf dieser unter dem vollen Druck arbeitenden Laufsläche und mit ihr ein Leckwerden des Schiebers dürsten sich dennoch bemerkbar machen.

F. Wannieck theilt mit, dass er solch' eine Steuerung bereits seit mehreren Jahren beobachtet und dass sie so regelmässig sunctionirt, wie man diess nur immer von Corliss-Steuerungen erwarten kann.

Friedrich Wannieck stellte ferner mehrere kleinere Maschinen aus, deren eine 15pserdig benannt war und 370 Millimeter Cylinderdurchmesser bei 0.632 Meter Hub besas. Die sogenannt opserdige hatte 198 Durchmesser und 0.395 Hub. Die Cylinder dieser Maschine trugen angegossene Schieberkästen und lagen aus verhältnissmässig niedrigen (bei der größeren 145 Millimeter hohen) unten durchlausenden kastensörmigen Bettbalken aus. Diese Bettbalken enthielten je die (allein vorkommende) untere Führung und das Kurbellager angegossen, welch' letzteres jederseits mit einer Deckel- und einer Keilschraube versehen war. Die Führung fand dabei nur unter den Rändern der normalen Führungsplatte statt, indem sich nur dort gehobelte Flächen fanden, während die Mitte einspringend war und unbearbeitet blieb; die Schubstangenköpse waren an beiden Enden gescholossen. Die Dampsvertheilung geschah bei der größeren Maschine mit einer Meyer- und bei der kleineren Maschine mit einer während des Ganges nicht verstellbaren Zweischieber-Steuerung.

Regulirt wurden diese Maschinen durch Porter-Regulatoren, welche mit Oeltopf versehen waren und auf Einström-Ventilkolben wirkten.

Erste Brünner Maschinensabriks-Gesellschaft.

Die Ausstellung der Fabriken dieser Gesellschaft bestand in einer Corliss-Dampsmaschine, welche in der großen Halle einen Theil der österreichischen Transmission betrieb, der Wassenhaltungsmaschine für das Hochreservoir, einer kleineren Halblocomobilen-Dampsmaschine und mehreren, nicht in diesen Bericht gehörigen Hilssmaschinen für den Bergbau wie: Lustcompressoren, Haspeln etc.

Die Corlissmaschine gehörte nach ihren Verhältnissen zu den besten und schönsten Maschinen der heutigen Tage. Im Principe bot sie wohl nichts wesentlich Neues, jedoch ihre reichlichen Abmessungsdrücke lassen die volle Krastentwicklung zu und geben den Einzeltheilen eine Sicherheit und lange Dauer, wie sie höher in keiner Maschine der ganzen Ausstellung vorkommt.

Der Anordnung nach war es eine reine Corlifs-Bajonnetmaschine mit jener neuen echten Corliss-Steuerung, bei welcher die schwingende Scheibe vor dem Vorder-Ende der Dampseylinder steht und die Schlussbewegung der Schieber mit je einer langen, säbelsörmigen Blattseder geschieht. Die Maschine ist 30pserdig benannt, arbeitet normal mit 4 Atmosphären Ueberdruck, 1/10 Füllung und Condensation.

Der Dampfcylinder hat 395 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.95 Meter Hub. Das Dampfzuleitungsrohr misst 105, das Rohr zum Condensator hin 140 Millimeter, was $\frac{1}{4}$ und $\frac{1}{8}$ der freien Kolbensläche entspricht und für die normalen 60 Umgänge (1.9 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde) reichlich genügt, indem der Dampf nur mit 25 Meter per Secunde zu strömen braucht. Die Ein- und Auslassspalten haben nach Angabe der Fabrik 20 und 35 Millimeter

Digitized by Google

Breite bei 315 Millimeter Länge; ich glaube aber 26 und 36 Millimeter Breite bei 260 Millimeter Länge gemessen zu haben, welch' beide Dimensionirungen die gleichen Flächen von circa 1/17 für die Einströmung und 1/10 Cylindersläche für die Ausströmung geben. Diess sind eben genügende Verhältnisse, indem bei der hier herrschenden Kolbengeschwindigkeit die Einströmconstante 1/32 wird.

Der Kolben war zweitheilig, rückwärts nicht getragen und auf der 66 Millimeter dicken Stange durch eine centrale Hinterschraube besestigt. Die zwei breiten Dichtungsringe waren auf der Hinterseite, mit Ausnahme dreier kleiner Vorsprünge, nicht gedreht, um die härtere Gusshaut zu belassen, welche die Federung der mit 40 Millimeter Ausschnitt selbstspannenden Ringe ganz wesentlich erhält.

Der Cylinder war mit keinem Dampfmantel versehen, sondern nur mit schlechten Wärmeleitern umkleidet. Der Vorderdeckel, sowie die vier Rundschieberkästen waren angegossen und unten lag er auf einem hohlen Tragblock angeschraubt, in dem die Ausströmung stattsand, um vom tiessen Punkte weg in den untenliegenden Condensator zu gelangen.

An dem Cylinderdeckel setzte sich der verschnittene und aussenverschraubte Colonnentheil des Seitenbalkens, welcher sich am Ende der Führungen nochmals schlos. Die Führungen waren rund ausgebohrt und nahmen die nachst ellbaren Führungsplatten von 192 Millimeter Breite und 290 Millimeter Länge auf, welche der 5sachen Schubstangenlänge wegen 2.2 Kilogramm per Quadratcentimeter maximalen Druck übten.

Die Kolbenstange war mit dem Gabelkreuzkopf verkeilt, dessen Zapsen bei 92 und 110 Millimeter Dicke und Länge genau wie der gleichgroße Kurbelzapsen 56 Atmosphären Schalendruck und letzterer 0.78 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit ersuhr.

Die Schubstange endete an beiden Seiten mit geschlossen geschmiedeten Köpsen, deren Innenschalen je durch einen Schraubenzugkeil nachzustellen war. Die Kurbel war aus Schmiedeisen und stand in bestgekannter Weise ganz knapp vor dem Kurbellager, welches keine vorspringenden Schalenborten hatte.

Die Welle lag in diesem Lager mit 162 Millimeter Durchmesser 390 Millimeter lang auf, wodurch blos 11 Atmosphären Schalendruck und 0 20 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit entstehen.

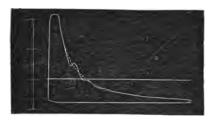
Das Lager war für sich gegossen und mit einer ausnehmend großen Grundflansche (Schraubenentsernung 11 Meter) direct auss Fundament gestellt. Der
Seitenbalken, welcher sich centrisch zur Druckrichtung außen an die Lagerwange
anschloß, war mit dieser durch Bolzen und Einlagkeilen auss Solideste verbunden.
Die Schale war viertheilig und der verschnittene und übergreisende Deckel durch
jederseits eine einzige Deckelschraube niedergehalten. Die Seitenschalen wurden
durch keilförmige Druckplatten mit je einer Schraube im Deckel gestellt. Hinter
dem Lager war statt des Bundes eine breite Platte (Stellring) verwendet, deren
Nabe bis zu dem etwas entsernter stehenden Steuerexcenter verlängert war, um
auf der Welle nicht eine hässliche und einer Eindrehung gleichsehende Rinne
zu bilden. Die Achse war mit den möglichst wenigen Absätzen gedreht, mass in
der Radnabe 190 Millimeter und wog circa 350 Kilogramm.

Das Schwungrad mass 3.80 Meter Durchmesser und sein gerade gedrehter Rand war 345 Millimeter breit. Es wog complet 3600 Kilogramm und war zweitheilig hergestellt, aber mit vorn ausgezogenen Ringen in der Nabe und je einem Einlagkeil im Kranze verbunden. Die Arbeitsübertragung geschah mit einem 320 Millimeter breiten, 15 Millimeter dicken Gliederriemen, deren Vortheile (halber Preis als ein gleich farker Kernlederriemen wegen der Herstellung aus Abschnitzel und Selbstspannung durch das größere Bigengewicht, serner gleichmäsige Krastübertragung ud lange Dauer des geraden Lauses) schon langebekannt sind.

Von dem verlängerten Kreuzkopfzapfen mit einer Lenkstange und 1.3 Meter langem Verticalhebel angetrieben, lag die Lustpumpe tief im Fundament. Sie hatte 246 Millimeter Durchmesser, o 237 Meter Hub, was ½10 des Cylindervolumens

entspricht und das gute Vacuum von 71 Centimeter gab.

Lustpumpe, Condensatorraum, die geneigten Fenster der Saugklappen und die oberen horizontalen der Druckklappen-Sitze bildeten ein Gussftück, während der Warmwasserkasten oben aufgesetzt war. Dadurch blieben die unnöthigen Räume klein und die Zahl der Verschraubungen gering. Gleichfalls war der vordere Deckel der Lustpumpe mit der Stopfbüchse und einer rohrförmigen Geradsührung für den kleinen Kreuzkopf, an den die Hebelstange griff, in Einem gegossen. Die Hebelachse selbst fand ihren Drehpunkt in zwei Gussbogen, die parallel nebeneinanderliegend sich unten auf den Stein stützten und über das Geradsührungsrohr hinweg zum Condensationskasten reichten, an welchen sie angeschraubt waren.



Die Steuerung kann als bekannt vorausgesetzt werden, indem sie bereits auf der Pariser Ausstellung austrat. Sie solgt übrigens der bei der Maschine von Reinicke (Seite 117) gezeichneten Anordnung. Dass sie wohl functionirte, zeigt das nebenstehende, im September 1873 der Ausstellungsmaschine entnommene Diagramm.

Hier war ein riemengetriebener Watt'scher Regulator ohne Belastungs

gewichte, aber mit Oelpumpe angebracht, welcher seitlich am Bettbalken stand.

Die Maschine war im Ganzen höchst solid, aber ohne jede Verschwendung an blanken Flächen oder Bronce ausgeführt. Das Griffrad des Einströmventiles war wohl versilbert oder vernickelt, was aber zur Blankhaltung dieses oft angegriffenen Theiles dient, und so eine reinliche Wartung erleichtert. Das Aufsangen des Tropswassers und des ablausenden Oeles an den Stopsbüchsen etc. besorgten zwanglos untergebrachte Höhlungen der Constructionssormen selbst und jedes Detail an der Maschine trug das Merkmal der überdenkenden Sorgsalt. Die com-

plete Maschine wog 9000 Kilogramm mit, und 5400 Kilogramm ohne dem Rad, das ist 7.3 oder 4.4 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt.

Die Maschine der Hochdruck-Wasserleitung war eine gekup pelte liegende Dampsmaschine, welche mit variabler (Corliss-) Expansionsvorrichtung ausgestattet war, aber ohne Condensation arbeitete. Die Pumpen lagen hinter den Cylindern und ihre Kolben steckten direct auf den verlängerten

Stangen der beiden Dampfkolben.

Um dem verschiedenen Wasserbedarf (Maximum 600 Cubikmeter per Stunde) zu entsprechen, muste die Tourenzahl der Maschine veränderlich sein und thatsächlich arbeitete sie je nach der Tageszeit etc. mit 15 bis 24 Huben (Maximum 30) Um die untere Grenze möglichst tief zu erhalten, war ein (6100 Kilogramm) schweres Schwungrad auf der gemeinsamen Kurbelwelle, welches selbst noch bei 8 Umdrehungen (und minder hoher Expansion) über die todten Punkte ging. Dieses war auch sonst noch in Verbindung mit dem System der gekuppelten Cylinder der Hauptsactor sür die Zulässigkeit jener geringen Normalsüllungen von ½, mit welchen die Maschinen der Oekonomie halber zu arbeiten bestimmt waren.

Die Dampfeylinder hatten je 500 Millimeter und die der Pumpen 303 Millimeter Bohrung bei 1106 Meter gemeinschaftlichem Hub. Die Flächen stehen daher unter Berücksichtigung der 80 Millimeter dicken Kolbenstangen im Mittel wie 1:2·8.

 $\mathsf{Digitized} \ \mathsf{by} \ Google$



Der Wasserspiegel des Druckreservoires lag im Mittel 40 Meter hoch über
der Maschinenachse und bei Stillstand
der Pumpen zeigte das Manometer am
Windkessel genau 4 Atmosphären, während es sich bei normalem Gange, d. i.
20 Touren per Minute (Kolbengeschwindigkeit 0.74 Meter per Secunde)
in Folge der Rohrwiderstände auf 4.3
Atmosphären erhob. Die Pumpen waren

doppeltwirkend und die Saughöhe betrug zur Stunde eines von mir vorgenommenen Versuches (am 11. October 1873) 2·5 Meter oder o 25 Atmosphären, welche zu obigem Druck hinzukommt und 4·55 Atmosphären Gesammtdruck gibt. Die Füllung in jedem Dampscylinder war genau auf 20 Percent gestellt und der mittlere Nutzdruck betrug 1·86 Atmosphären, so dass sich dieser zum Druck auf den Pumpenkolben wie 1 zu 2·44 verhält, was in Verbindung mit dem Verhältnisse der Arbeitssfächen 1 zu 2·70 einen Nutzessecht der Pumpe von 875 Percente gibt. Mit dem Reste werden alle hydraulischen Widerstände vom Saugkorb bis in den Windkessel und die sämmtlichen Reibungsarbeiten in der Maschine überwunden.

Die Dampfcylinder lagen direct auf dem Fundament und waren mit den hintenliegenden Pumpencylindern durch je zwei in der Höhe der Achfe liegende horizontale Zugstangen verbunden. Jeder Cylinder hatte zu diesem Zwecke zwei Augen angegossen, durch welche die Stangen gesteckt waren und worin sie ie ein Ring mit Vorderkeil und rückwärts eine Schraubenmutter hielt.

Die Steuerung glich ganz jeuer echten Corliss Anordnung, welche bereits bei der ersten Maschine dieser Firma erwähnt wurde. Nur sehlte hier, wo der Widerstand constant bleibt, der Regulator, und die Einstellung der Ausrück-Anschläge geschah durch die Hand des Wärters.

Beide Cylinder hatten ein gemeinfames, von oben kommendes Dampfrohr, dessen 145 Millimeter weites Absperrventil mit vertical niederhängender Spindel im hochliegenden Gabelungsstücke sass. Um den darunter stehenden Wärter von dem Abtropsen der hängenden Stopsbüchse zu bewahren, trug die Spindel eine großes Fangschale in gefälliger Form. Unmittelbar an jedem Cylinder kam ein Einzelventil von 118 Millimeter lichter Weite (½ and er Kolbensläche) und in dessen Nähe stand je eine niedere Säule am Boden, welche oben ein Griffrad mit einer Broncemutter im Innern trug. Durch die Drehung des Griffrades wird eine in dasselbe greisende Verticalschraube gehoben oder gesenkt, die mit einem Winkelhebel und Zugstange einen zweiten Winkelhebel (alles unter den Eisenplatten der Flur) mitnahm; dessen stange reichte wieder nach auswärts und griff das Hinterende jenes Hebels an, welcher vorn mit der Ausrückplatte der Corliss-Steuerung endete, und durch deren höheren oder tieseren Stand die Größe der Füllung regelte. (Eine Zeichnung dieser Einstellvorrichtung besindet sich im Pumpenberichte.)

Diess umfasst auch die ganze Aenderung, welche die Maschine zum Zwecke des Pumpentriebes ersuhr, denn sonst ist sie das Modell einer sogenannten 50pferdigen Dampsmaschine, welche mit 4 Atmosphären und 1/10 Füllung zu arbeiten bestimmt ist. Dann enthält sie eine Lustpumpe von 300 Millimeter Durchmesser und 0.27 Meter Hub oder 1/11 des Cylindervolumens.

Als gewöhnliche Antriebsmaschine müsste sie 54 Mal per Minute umgehen, wobei die Kolbengeschwindigkeit 2 0 Meter beträgt. Doch mus sie dann auch weitere Querschnitte für die Dampsleitung erhalten, falls die Möglichkeit nahe liegt, höhere Füllungen anwenden zu müssen, denn die hier verwendeten Querschnitte passen überreichlich für die verwendete und noch eine höhere Geschwin-

digkeit bis 40 Umdrehungen per Minute oder 1.4 Meter Kolbenweg per Secunde statt der jetzigen 0.7, wären aber doch für 2.0 Meter zu klein.

Die Einströmspalte jedes Cylinders mass nämlich 395 Millimeter Länge und 22 Millimeter Breite, was ½2 der Kolbensläche nahe kommt und bis 1.4 Meter zu gehen erlaubt. Die Ausströmspalte mass 40 Millimeter Breite bei der gleichen Länge wie oben, ½2 der Cylindersläche.

Auch würde sich das Schwungrad leichter gestalten lassen, als es jetzt wegen der forcirt langsamen Uebergänge möglich ist. Dort erhält es nämlich

ein Gewicht von 4500 statt der hier verwendeten 6100 Kilogramm.

Nachdem die Detailformen völlig dieselben wie bei der erstbeschriebenen Maschine sind, so erübrigt nur noch die Angabe der wichtigsten Masse:

					Atmo- fphären	Specifische Abnützarbeit
Breite	220	Länge	320	Auflagedruck	2.2	_
Durchm.	100	77	125	"	61	_
n	100	n	140	•	55	0.74Kg.M.
n	190	n	395	"	10	0.26 "
	Durchm.	Durchm. 100	Durchm. 100 , 100 , 100	Durchm. 100 , 125 , 100 , 140	Durchm. 100 , 125 , 100 , 140 .	Breite 220 Länge 320 Auflagedruck 2:2 Durchm. 100 , 125 , 61 , 100 , 140 - 55

Die specifischen Drücke- und Abnützarbeiten gleichen sast völlig denjenigen der ersteren Maschine dieser Firma. Das Schwungrad hatte ausen 5 or Meter Durchmesser und besas 210 Millimeter Kranzbreite bei 260 Millimete5 radialer Stärke und war zweitheilig wie das erstere gegossen. Bei 5 Atmosphären Dampf und ½0 Füllung soll diese Maschine 60 Pferdestärken leisten; ihr Gewichbeträgt complet mit dem Rade 12.500 Kilogramm und ohne demselben 8000 Kilot gramm oder 6·36 oder 4·07 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinder querschnitt.

Die Dampfwinde, welche ferner von dieser Fabriksgesellschaft ausgestellt war, dient hauptsächlich für Bergwerkszwecke und besteht aus zwei Trommeln von 0.7 Meter Durchmesser, welche je 8 Rinnen für das 50 Millimeter dicke Drahtseil enthielten. Der Antrieb zum Heben der verlangten Last (10.000 Kilogramm mit 3 Meter Geschwindigkeit per Secunde) geschah von zwei schiefliegenden Dampscylindern von je 200 Millimeter Bohrung und 0.30 Meter Hub durch eine auf drei Vorgelege vertheilte Gesammtübersetzung von circa 1:60.

Die Dampfcylinder lagen je unter 45 Grad gegen den Horizont geneigt, auf einer und derfelben Seite des Schildes und griffen daher unter 90 Grad mit einem normalen und einem gegabelten Schubstangenkopf den gemeinsamen Kurbelzapfen an. Dieser steckte in einer Kurbelscheibe der hochgelegenen Welle, welche ausserhalb des zweiten Schildes das Schwungrad und innerhalb desselben das erste Antriebsrad trug.

Von der Construction des Motors ist erwähnenswerth, dass die Schubstangen aussen sowohl als beim Kreuzkopf geschlossene Köpfe hatten und dass die Umsteuerung auf sogenannt französische Art durch Verwechslung der Dampseinund Ausströmung in einem gesonderten Schieberkasten geschah.

Der Dampfhaspel war ähnlich gesteuert, indem auch hier ausser den Cylindercanälen noch zwei andere Canäle unter den Steuerschieber mündeten, welche abwechselnd zur Zu- oder Abströmung dienten, je nachdem in einem ausserhalb und für beide Cylinder gemeinsamen Schieberkasten der Umsteuerschieber eingestellt wurde.

Hier hatten die Cylinder 160 Millimeter Bohrung und 0.276 Meter Hub und standen vertical vor den beiden Aussenschilden. Die gemeinsame hochliegende Kurbelwelle (unter 90 Grad angegriffen) war in der Mitte in einem dritten Schilde nochmals gelagert und übersetzte die Bewegung durch ein einfaches Vorgelege mit 15 zu 72 Zähnen auf die Trommelwelle. Hier waren die unteren Cylinderböden angegossen, die Kolbenstangen in Augen gesührt, welche von der langgegabelten Schubstange umgrisen wurden, gusseiserne Kurbel verwendet und Alles so einsach als möglich constituit.

Die Luftcompressions Maschine bestand aus einer sogenannten nassen Pumpe mit Kolben und Kolbenstange, welche direct vom Dampskolben angetrieben wurde. Um bei der Dampsmaschine die doch manchmal unverlässliche Stosskolben Steuerung zu umgehen (welche übrigens auch ungleiche Hube und dadurch Dampsverluste gibt) und mit Expansion arbeiten zu können, wurde eine Hils-Rotationsbewegung angewendet und, um in der Breite zu sparen, der

angeg offene Schieberkasten obenauf gelegt.

Der Kreuzkopf, welcher zwischen dem Dampf und dem Pumpencylinder zugleich die Kuppelung der beiden Kolbenstangen beforgend ausgekeilt war, griff in eine tieser als die Achse liegende Traverse über, welche aussen die Schubstangen trieb. Die Achse der Schwungräder, in deren Armen je ein Treibzapsen steckte, lag nun gleichsalls tieser als die Cylinderachse, was einestheils niedere Lagerangüsse und anderentheils vielleicht die Möglichkeit einer über sie wegreichenden Verlängerung der Kolbenstange für den Antrieb einer zweiten Pumpe geben sollte und jedessalls das Auszielen des Kolbens erleichtert.

Die Steuerung geschah durch auf die Weile gekeilte Excenter, deren Ringe jedoch unten von je einem Schwinghebel am Rahmen gestützt wurden. Der lange vertical ausstehende Arm der oberen Ringhälste vergrößerte den Hub des Excenters

und griff die Schieberstangen mit einem kurzen Zwischenstücke an.

Der Dampfcylinder natte 330, der Pumpencylinder 250 Millimeter Bohrung und beide 0.05 Meter Hub; die Steuerung geschah nach Meyer. Beide Kolben waren durch einsache selbstspannende Ringe gedichtet und auf die Kolbenstange durch Conus und Hinteischraube gehalten.

Das Dampfzuströmungs-Rohr hatte 70 und das Lustabsuhr-Rohr 90 Millimeter Durchmesser. Die Construction der Pumpe selbst gehört nicht in diesen

Bericht.

Karolinenthaler Mafchinenbau-Actiengefellfchaft.

Diese Prager Firma (vormals Lüsse Märky & Bernard) stellte eine Corliss

Maschine mit einem neuen Steuerungsdetail aus.

Der Dampfcylinder hatte 420 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.95 Meter Hub. Die Kolbengeschwindigkeit betrug 1.58 Meter per Secunde, nachdem die Maschine 50 Umdrehungen per Minute vollbrachte. Das Dampf-Zuströmrohr hatte 80 Millimeter Durchmesser, soll aber nach Angabe der Fabrik 90 Millimeter bestzen. Ersteres gab ½7, letzteres gäbe ½1 der freien Kolbensäche als Querschnitt und während ersteres die Einströmconstante zu niedrig auf ½2 stellte, würde letzteres ausreichend ½2 geben. Das Ausströmrohr mass 100 Millimeter Durchmesser oder ½7, Cylinderquerschnitt.

100 Millimeter Durchmesser oder 1/17 Cylinderquerschnitt.

Die Kobenstange war hinter dem Cylinder auf einem Gusslineal gesührt, welches einestheils an den Deckel geschraubt war und aussen auf einem Trag-

ständer ruhte.

Der Cylinder war ohne Mantel, jedoch mit den vier querliegenden Corlifs-Gehäusen und dem oberen und unteren Verbindungscanal zusammengossen und stand auf zwei gleichfalls angegossenne hohlen Tragblöcken, welche ihm unter den Auslassgehäusen direct auss Fundament stützten. Er war selbstverständlich wohl verschalt und mit angegossenen Schmier- und Indicatoransätzen versehen. Die Indicirung wurde aber während der Ausstellung nicht ermöglicht.

Der Seitenbalken ging in Einem vom Cylinderflansch zum schiesen Kurbellager, mit welchem er ein einziges Gussstück bildete. Dort ruhte er auf einem breiten Tragständer, während ihn jedoch in der halben Führungslänge ein angegossener Block nochma's unte stutzte.

Dieser Balken war mit dem Cylinder durch vier Aussenschrauben verbunden, deren Platz durch eine starke Einhalsung zwischen der Colonne und dem Flansch erzwungen wurde. Die innenliegende Geradsührung war slach bearbeitet.

Die vordere Kolbenstange mass 70 Millimeter und war in den gabelsörmigen Corliss Kreuzkopf (bei welchem die Führungsplatten von der Wurzel der Gabel, also excentrisch zur Druckrichtung ausgehen) verkeilt. Die Maschine, welche in der Ausstellung mit Dampf von fünf Atmosphären Ueberdruck, aber ohne Condensation zu arbeiten hatte und deren Schubstange sechsmal so lang als die Kurbel war ersuhr aus den Geradsührungsstächen (160 Millimeter breit, 240 lang) einen Druck von 29 Atmosphären, wobei schon Lederstreisen zur dauernden Schmierung anzubringen als räthlich befunden war.

Der Kreuzkopfzapsen (80 Millimeter stark, 130 lang) erlitt 65 Atmosphären und der Kurbelzapsen (95 bei 120 Millimeter) 59 Atmosphären, bei einer specisischen Abnützarbeit von 0.70 Kilogramm Meter. Im Kurbellager herrschten
14 Atmosphären Auslagedruck und 0.28 Kilogramm Meter Reibungsarbeit per
Secunde und Quadrateentimeter, indem die dort 150 Millimeter dicke Welle

300 Millimeter lang auflag.

Die Schubstange begann beim Kreuzkopf mit einem geschlossenen und endete beim Kurbelzapsen mit einem offenen Kopf. Der Bügel des letzteren wurde ausser dem Zugkeil von zwei Zangenbeilagen gehalten, was bei der hier auftretenden Kolbengeschwindigkeit eine gute Vorsicht ist.

Der Kurbelzapfen stak mit vorstehendem Sitzbund in einer gusseisernen blanken Kurbelscheibe; diese war merkwürdigerweise nicht im Geringsten balancirt, sondern einsach mit sechs symmetrisch stehenden Radialrippen zwischen Nabe

und Rand versehen.

Das Kurbellager war einfach nach außen schief geschnitten und keiner weiteren Nachstellung als der durch die Deckelschrauben fähig, deren eine auf jeder Seite war. Die Bronceschalen lagen ohne jede Verschneidung und ohne Borten im Lager, mit welchen sie kleine, innen radial eingeschraubte Bolzen verbanden. Die Welle hatte weder auf der Kurbel- noch der Radseite einen angeschmiedeten Bund. Das Hinterlager hatte Compositionsschalen unten und blos den Gussdeckel oben.

Das Schwungrad besass etwas über vier Meter Durchmesser und wog 4300 Kilogramm. Sein slacher Aussenrand nahm einen 260 Millimeter breiten Riemen aus, welcher auf der Haupt-Transmissionswelle eine von der Firma beigestellte großes Riemenscheibe antrieb. Von letzterer muße erwähnt werden, dassie mit getheilter Nabe und zusammenhängendem Kranz gegossen war, hieraus innen durch vier Schrauben in den vorgesehenen Nabenlöchern verbunden wurde, während der Kranz mit Loch an Loch durchbohrt und gesprengt und so zweimal durchschlitzt erschien. Der Schwungradkranz hatte I förmigen Querschnitt, 190 Millimeter Radialhöhe und 100 Millimeter eigentliche Kranzstärke. Innen schloß sich ein jederseits 40 Millimeter vorspringender Rand an, zwischen dem und dem Riemenkranz radiale 40 Millimeter breite Stusen wie Zähne auf der Rückseite des Rades angegossen waren. In die 65 Millimeter breiten Lücken mochte dann ein Hebel eingesetzt werden, um die Maschine zu drehen.

Für die Anhängung einer Luftpumpe war durch eine Gegenkurbel am

Kurbelzapfen vorgeforgt.

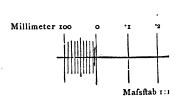
Das am hauptsächlichsten Bemerkenswerthe an der Maschine war die Steuerung. Diese wurde von einem mit Stellschraube auf der Welle besestigten Excenter und einem durchwegs mit Kegelrädern angetriebenen Porter-Regulator eingeleitet und von Corliss-Schiebern normaler Construction ausgesührt. Die schwingende Corliss-Scheibe sals unmittelbar vor dem vorderen Cylinderende an der

Rückseite des Bajonnetbalkens und nur die Art der Ausrückung der Einlassstangen (Patent Märky & Schulz) ist neu.

Die Stangen der Einlasschieber tauchtennämlich je in eine horizontal geführte Röhre, welche von der Corlifs-Scheibe mit je einer Zugstange bewegt wurden. Diese Bewegung war derart, das sich jede Röhre bei Beginn des Hubes dem Cylinder näherte.

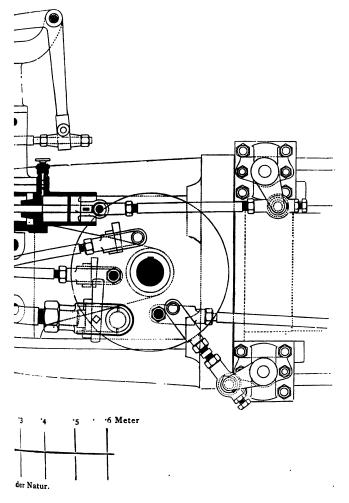
Jede Röhre enthielt nun einen, mit einer klei nen unteren Feder getragenen verticalen Riegel, welcher so weit geschlitzt war, dass die verläugerte Stange des Einlassschiebers frei hindurch konnte, wenn der Riegel niedergedrückt war, jedoch von diesem an einer eingelegten und vorstehenden Stahlplatte mitgenommen wurde, falls der Riegel hoch stand.

Oberhalb des Rie gels lag nun eine vom Regulator verschiebbare Schiene und von dieser hing für jeden der zwei Riegel eine geschlitzte Hängschleise nieder, durch deren Schlitz ein oberer Querbolzen des mitnehmenden Riegels hindurchging. Diesel längschleise, deren unteres Ende also der Bewegung



des Riegels oder der Einlass-Schieberstange folgt, während ihr oberes an der Regulatorschiene sest bleibt und nur die Schwingung erlaubt, hängt ansangs schief und stellt sich im Mass der sortschreitenden Bewegung mehr und mehr steil, wobei der Querbolzen des Riegels im Schlitze höher und höher steigt, bis er endlich am oberen Schluss des Schleisenschlitzes anstossend nicht mehr weiter kann.

Nun wird durch die im gleichen Sinne noch andauernde Bewegung der Riegel nach abwärts gedrückt, der Anschlag der Einlass Schieberstange wird frei und eine in der Röhre befindliche, durch die Bewegung gespannte starke Spiralfeder führt dieselbe und mit ihr den Schieber (durch einen Lustpuffer gebremst) zurück.



Je weiter nun der Regulator jene Stützschiene vorschiebt, also je steiler die Hängschleise schon bei Beginn des Kolbenluses steht, desto eher ersolgt der Schluss.

Dieser Mechanismus. welcher abfolut gar keine Rückäusserung auf den Regulator übt, indem feine Schiene den Druck der Schleife vertical emplängt, während das Regulatorgestänge horizontal angreift, hat während der Ausstellung meines Wissens tadellos functionirt. Seine Wirkung liegt offener zu Tage als bei der neueren echten Corlifs oder der Spencer-Inglifs · Anordnung und kann daher leicht in Ordnung gehalten oder von einem einfachen Wärter gestellt werden

. Der Missstand des Hinzukommens eines neuen zweiten Spiral-Federpaares scheint umfoweniger von Belang, als dieses auf Druck wirkend, mit der Bodenplatte nachfpannbar und überhaupt leicht zugängig ist Jedesfalls ist diese Steuerung eine geistreiche Lösung mehr des alten Principes. Da nur ein Excenter vorkam, so war selbstverständlich die Füllungsgröße beichränkt.

G Sigl in Wien..

Diese ledeutendste der österreichischen Maschinensabriken stellte ausser Locomotiven, Dampskessel etc. auch mehrere Dampsmaschinen aus, deren grösste im Gange war und einen Theil der Transmission betrieb, während zwei andere Muster kleinerer Gattung kalt lagen.

Die gekuppelte Dampfmaschine bestand aus zwei liegenden Einzelmaschinen, welche nichts als die Welle mit dem Schwungrade und den Regulator gemeinsam hatten.

Jede Maschine arbeitete mit vom Regulator stellbarer Expansion und gesonderter Condensation, deren Lustpumpe von der rückwärts verlängerten

Kolbenstange direct betrieben wurde.

Jeder Cylinder hatte 526 Millimeter Durchmesser und 1.05 Meter Hub Bei den normalen 40 Umdrehungen per Minute arbeitete der Kolben mit 1.4 Meter Geschwindigkeit per Secunde, welch mässiger Geschwindigkeit die 118 und 157 Millimeter weiten Rohre für die Dampszu- und Abströmung reichlich genügend nachkamen, indem ihre Fläche 1/19 und 1/11 des freien Cylinderquerschnittes betrug Die Geschwindigkeit des zuströmenden Dampses stellt sich nämlich dabei im Mittel auf 27 Meter per Secunde, was die Einsührung des vollen Druckes in den Cylinder ermöglicht und selbst noch eine circa Iopercentige Steigerung der Maschinengeschwindigkeit zulassen würde.

Der Cylinder war mit einfacher Wand, aber angegossenem Schieberkasten hergestellt und lag auf einer unten durchgehenden Grundplatte, weiche vorne das ausgeschraubte Kurbellager trug. Die Dampsvertheilung geschah mit jener modificirten Meyer-Steuerung bei welcher die beiden vom Expansionsexenter gesührten Deckplatten ausgebogen, sest auf ihre Stange gekeilt und aussen statt senkrecht zur Schieberstangen-Richtung mit schiefen (schraubenförmigen) Arbeitskanten

versehen find.

Die Rückenfläche des Grundschiebers erweiterte sich zu einem angegossenen und ausgebohrten Hohlcylinder, in welchen die Durchlasspalten gleichfalls schief gezogen mündeten. Die ausgebogenen Expansionsplatten füllten diesen Cylinder und sollten derart (durch Gegensenster der Dampswege unterstützt) entlasset bleiben. Nachdem die schiefliegenden Arbeitskanten von Grund- und Deckschieber nach der gleichen Richtung gehen, also im abgewickelten Zustande den schiefen Seiten zweier symmetrischer und sich deckender Trapeze entsprechen, so genügt die Verschiebung, respective die Verdrehung des Deck- auf dem Grundtrapez, um längere oder kürzere Kantenentsernungen in der Mittellage über einander zu bringen. So wird durch eine enge Bewegung dasselbe bewirkt, was sonst die langwährende Drehung der entgegengesetzt geschnittenen Gewindestange erreicht.

Diese enge Winkelbewegung besorgt der Regulator, indem dessen Manchette einen Kurbelarm mitnimmt, welcher viereckig oder mit Längskeil über die vom Expansionsexcenter bewegte Stange der Deckplatten geschool ist.

Bei der großen Sigl'schen Ausstellungsmaschine waren die Grundschieber, um kürzere Dampswege zu erhalten, gethein und in Foige dessen auch die Deckplatten gesondert auf ihre Stange gekeilt. Bei den kleineren Maschinen jedoch, wo keine getheilten Grundschieber vorkommen, waren die beiden Deckplatten zusammengegossen.

Hier, wo beide Maschinen einen gemeinschaftlichen Regulator hatten, war selbstverständlich die Einstellung der Normalfüllung für jede Einzelmaschine durch eine gesonderte Gewindekuppelung im Gestänge möglich, während sich die Bewegung der Manchette durch ein Quergestange gleichmäsig auf beide übertrug.

Der Kolben war zweitheilig, der Hauptkörper auf die Stange gekeilt und der Deckel mit sechs im Kreise stehenden Schrauben daran besestigt. Die Dichtung

war selbstspannend mit Gussringen und hinterlegtem Stahlband.

Vorn endete die 75 Millimeter dicke Kolbenstange mit einem aufgekeilten gusseisernen Gabelkreuzkopf, an welchem die nur unten allein vorkommende Geradführung angegossen war. Der eigentliche Lauf fand auf einer nachstellbaren Broncesohle statt, welche 400 Millimeter breit und 350 lang, einen maximalen Flächendruck von 18 Kilogramm per Quadratcentimeter empfing, wenn die Maschine mit 5 Atmosphären Ueberdruck und dem Vacuum im Cylinder arbeitet. Die untere Auslage war durch eine geringe Erhöhung auf der Bettplatte

der Maschine gesunden, welche unter einem Ausspannen mit den übrigen Arbeitsleisten gehobelt wurde und mit den normalen, den Führungsschuh halb übergreisenden schmiedeisernen Beilagen versehen war, um die Kolbenstange beim Leerlauf oder in der Compressionsperiode etc. zu schützen.

Der Kreuzkopfzapfen hatte unter den Schalen des geschlossenen Schubftangenkopses 80 Millimeter Stärke und 92 Millimeter Länge, wodurch auf diesen der bedeutende und sonst nirgend auch nur annähernd erreichte Druck von 172 Atmosphären austreten wird. Nachdem die Maschine in der Ausstellung kaum mehr als ihre eigenen Leergangswiderstände betrieb, so liess sich dort kein Urtheil über die Zulässigkeit so hoher Pressung gewinnen, doch scheint sie im Vergleiche zur Gepflogenheit der übrigen Welt bemerkenswerth hoch.

Die Schubstange war fünsmal so lang als die Kurbel und war aussen mit einem Bügelkopf versehen, von dem das hübsche Detail erwähnenswerth ist, dass die Anschlussfläche des Bügels an den Schaft nicht wie gewöhnlich eben bearbeitet war, sondern auf einer cylindrischen Andrehung ersolgte, auf welcher der ausgebohrte Bügel so sicher wie über ebenen Flächen ritt. Hiebei ist aber trotz des normalen Keiles und seiner Beilagzange die Möglichkeit einer kleinen Drehung gewahrt, wodurch ein Klemmen oder Reiben in abnormer Richtung nicht vorkommen kann.

Der Kurbelzapfen war 96 Millimeter dick, 115 Millimeter lang und ersuhr 115 Athmosphären Schalendruck bei 11 Kilogramm Meter Abnützarbeit per Quadratcentimeter und Secunde. Er steckte in einer gusseisernen, ihn und das schwingende Stangenende balancirenden Kurbelscheibe, welche auf dem 190 Millimeter dicken Wellenende mit einer verhältnismäsig kurzen Nabe sass, indem diese 170 Millimeter ohne und 187 Millimeter mit dem in sie versenkten Bunde lang war. Dieser Kurbelzapsen ist gewöhnlich verlängert und nimmt eine Gegenkurbel für den Antrieb der aussen schief ans Bett gesetzten Speisepumpe mit; das Lager dieser Gegenkurbel rechtsertigt dann die völlige Symmetrie der Grundplatte, indem es zwischen zwei gleichweiten Nasen als das Hauptlager kommt und so deren gleiches Modell für die Rechts- und Linksausstellung zuläst, ohne unsschön zu sein.

Die also symmetrische Grundplatte war oben völlig geschlossen und enthielt die Kurbelgrube vertiest. Sie wog 3000 Kilogramm und war mit gehobelter

Auflage und 10 Grundschrauben auf das massive Fundament gesetzt.

Das aufgeschraubte Hauptlager enthielt eine viergetheilte Schale, deren Seiten mit je zwei Zugkeilen von oben stellbar waren. Der Deckel war verschnitten übergreisend und mit jederseits einer Schraube sest auf den Lagerkörper gesetzt; zum Stellen seiner Schale diente dann eine große, im Mittelpunkte der runden Schmiervase stehende Schraube, welche ihren Druck auf die Schale mittelst einer Stahlschiene über die ganze Länge vertheilt übertrug. Dieses Lager hatte 190 Millimeter Bohrung und 290 Millimeter Länge, wodurch ein horizontaler Auslagedruck des Wellenhalses von 23 Atmosphären und eine specifische Abnützarbeit von 0.44 Kilogramm Meter entstand.

Hinter dem Lager ging die Welle mit 240 Millimeter Durchmesser bis zur Verdickung auf 300 Millimeter unter dem Schwungrade cylindrisch fort.

Das Schwungrad hatte 4:50 Meter Durchmesser und 6590 Kilogramm Gewicht. Es übertrug den Essect der Maschine, welcher bei normaler Arbeit 100 Pferde betragen und übersteigen wird, mittelst 216 in seinen Umsang eingesetzter, 210 Millimeter breiter, 55 Millimeter hoher Holzzähne aus ein tiesliegendes eisen-

Pferde betragen und übersteigen wird, mittelit 210 in seinen Umlang eingeletzter, 210 Millimeter breiter, 55 Millimeter hoher Holzzähne auf ein tiefliegendes eisenverzahntes Transmissionsrad. Der eigentliche Schwungring maß nur 155 Millimeter Breite und 250 radialer Höhe, trug aber außen verbreitet einen 65 Millimeter hohen Kranz durch einen Steg unter jeder Zahnlücke.

Das Rad war mit I-förmigen Armen versehen, zweitheilig gegossen und durch zwei vorn ausgezogene Ringe und jederseits eine mittlere Schraube in

der Nabe und aufsen durch je einen Einlagkeil verbunden. Ein concentrifcher Blechmantel um das Rad schützte dieses selbst und seinen Wärter.

Unmittelbar vor dem Rade auf der Innenseite der Maschine stand der riemenbetriebene Porter'sche Regulator, welcher in besprochener Weise in die Steuerung griff. Deren Excenter lagen knapp hinter dem Kurbellager und zwar das Expansionsexcenter auf der Lagerseite. Während dieses nun gerade zur Deckplattenstange ging, muste das äusere Excenter mit zwei Armen auf einer kurzen schwingenden Grundwelle nach einwärts übersetzen, um den Vertheilschieber anzutreiben, der derart nahe an den Cylinder kam und kleine schädliche Räume gab.

Die Ausströmung fand nach oben und durch ein schwach geneigtes Kupserrohr zum Condensator statt. Dieser lag mit der eingegossenen Lustpumpe rückwärts in der Flucht der Maschine, aber durch keine seste Verbindung mit ersterer im Zusammenhange, auf seinem Fundament.



Der Lustpumpen-Durchmesser betrug 210 Millimeter, und da der Kolbenhub wieder 1.05 Meter war, so stellt sich das Verhältnis zwischen seinem und dem vom Dampskolben durchlausenen Volumen wie 1:6.2. Dass die Wirkung derselben tadellos ist, konnte ich aus dem der Ausstellungsmaschine am 11. August 1873 entnommenen Diagramme ersehen.

Das Gewicht einer jeden der beiden gekuppelten Maschinen betrug 9500 Kilogramm, 4:37 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt ohne Rad, so dass sich das Gesammtgewicht aus circa 26.000 Kilogramm, inclusive Absperrventile. Schmiervasen, Regulator (224 Kilogramm), Rad (7000 Kilogramm) und Condensationsvorrichtung (2 Mal à 1070 Kilogramm), aber ohne Speisepumpen stellte.

Die hin- und hergehenden Theile wogen per Maschine 615 ohne und 650 Kilogramm mit dem Lustpumpenkolben oder 0.28 oder 0.30 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt.

Die zweite Sigl'sche Dampsmaschine hatte eine in den Haupttheilen der ersten völlig ähnliche Anordnung. Es war eine sogenannt 15pserdige Maschine, welche für 5 Atmosphären Ueberdruck bestimmt und mit der gleichen Expansionsvorrichtung wie die erste, aber ohne Condensation ausgestattet war.

Der Cylinder hatte hier 315 Millimeter Durchmesser und der Kolben 0.63 Meter Hub; er soll 57 Doppelhube per Minute, d. i. mit einer Kolbengeschwindigkeit von 1.2 Meter per Secunde arbeiten, dem die 76 und 95 Millimeter weiten Dampfrohre (Fläche ½,7 mit ¼,1 der freien Kolbenstäche) überreich genügen, indem die Einströmconstante ½0 wird. Die 52 Millimeter dicke Kolbenstange war hinten von einer Stopsbüchse getragen und von einem Rohr geschützt.

Die Führung (260 breit, 280 lang) ging unter 1 o und der Kreuzkopfzapfen 53 Millimeter dick, 62 lang mit 115 Atmosphären Auflagedruck.

Der in der Kurbelscheibe steckende Treibzapsen mas 62 und 80 Millimeter, was 76 Atmosphären Schalendruck und 0.67 Kilogramm-Meter specifische Abnützarbeit gibt. Im Kurbellager von 120 Millimeter Durchmesser und 190 Millimeter Länge herrschten 16 Atmosphären Druck und 0.28 Kilogramm-Meter Abnützarbeit pro Quadratcentimeter und Secunde.

Die Welle hatte 140 Millimeter Dicke und trug ein Schwungrad von 2 90 Meter Durchmesser, welches am Umfang mit 288 Holzzähnen von 40 Millimeter Theilung versehen war.

Der Porter-Regulator stand hier seitlich auf der Grundplatte und wirkte wie bei der erstbeschriebenen Maschine auf die drehbaren Deckplatten der Meyer-Steuerung. Nur waren diese und der Vertheilschieber hier nicht getrennt, sondern zusammengegossen und ihre Stangen fanden die zugehörigen Excenter in der geraden Flucht.

Auch hier waren die Vertheilschieber mit aufgeschraubten und ausgebohrten Entlastungsdeckeln versehen und der Schnitt des Schieberkastendeckels ging durch die obere Stopfbüchse hindurch.

Die Ausströmung war hier aufs Bett gedichtet und führte von dessen Seitenwand hinweg. Die Maschine hatte 3200 Kilogramm ohne Rad, welches für sich etwas mehr als 2000 Kilogramm wog; diess entspricht einem Gewichte von 4·1 Kilogramm ohne, und von 6·7 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt mit dem Schwungrade.

Die Formgebung dieser beiden und einer dritten mittleren Maschine war prächtig gelungen und brachte den Eindruck ruhiger Stärke hervor; die Ausführung war tadellos, und insbesondere die große Maschine reihte sich unter die bedeutendsten und schönsten der ganzen Ausstellung.

Eine Skizze der großen gekuppelten Dampsmaschine folgt Seite 180-181.

Als ferneres Ausstellungsobject dieser Firma wurde die Antriebsmaschine der Drahtseilbahn auf den Leopoldsberg bei Wien erklärt.

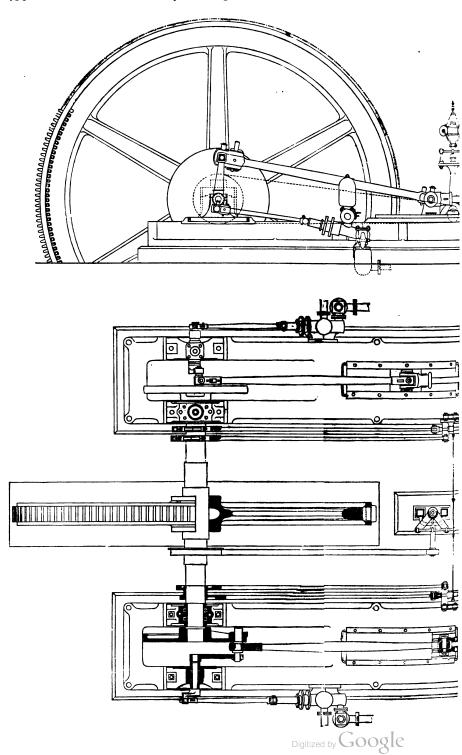
Diese vom Ingenieur Franz Ritter v. Felbinger entworfene Maschinen-Anlage besteht, soweit sie in diesem Berichte zu erwähnen ist, aus einer aus der Höhe des Berges besindlichen Förder-Maschine, deren beide gesonderte Seiltrommeln durch je eine Zahnrad-Uebersetzung von der gemeinsamen Welle eines Dampsmaschinen-Paares angetrieben werden.

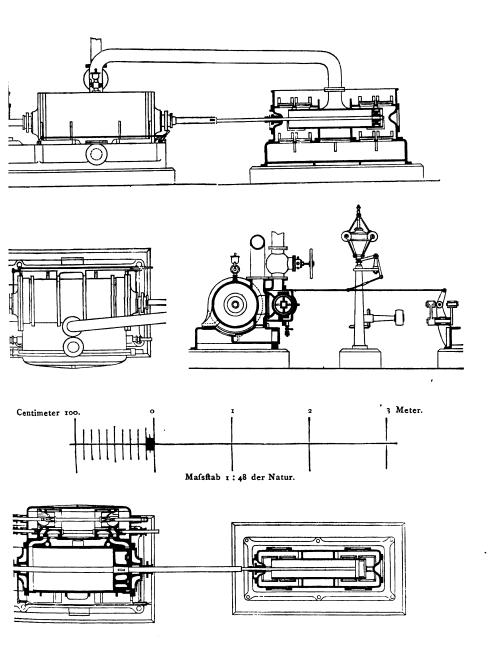
Die Trommeln haben je 7.00 Meter Durchmesser und 2.13 Meter Breite, womit sie 37 Windungen des 50 Millimeter dicken Gussstahl-Drahtseiles aufnehmen. Jede dieser Trommeln ist, außer zwei genietheten I-sörmigen Kreisrippen im Innern, mit gusseisernen Tragrändern versehen, deren Außenslächen einerseits als Zahnkranz und andererseits als Bremsrad dienen. Auf der Kurbelwelle der vorgelegten Maschine steckt nun für jede Trommel ein Antriebsrad, welches mit 108 auf 224 Zähne Eisen in Eisen übersetzt.

Die Dampfcylinder haben je 630 Mill. Durchmesser und die Kolben 20 Meter Hub, welchen sie 18 mal per Minute durchlausen, was 1.2 Meter Kolbenund 3.2 Meter Förder Geschwindigkeit per Secunde entspricht.

Ein interessantes Glied dieser Maschine ist die Steuerung. Diese wird für jeden Cylinder durch vier je paarweise oben an den Cylinderenden besindliche Doppelstzventile von je 178 Millimeter Durchmesser (1/18 Kolbenssäche) besorgt, deren jedes von einer äusseren Spiralseder niedergedrückt und von einem um seine Mitte drehbaren Hebel gehoben werden kann. Das Heben geschieht durch den End-Anschlag je eines Steuerarmes, dessen Welle oben querliegend in der halben Cylinderlänge schwingt. Diese Steuerwelle wird durch einen niederhängenden Arm und eine Steuerstange von dem Gleitbacken einer Gooch'schen Coulisse bewegt, welche in ihrer halben Höhe in einer Geradesührung getragenist. Der Gleitbacken aber oder vielmehr das Ende der Steuerstange hängt mit einer Stützschiene an einer tiesliegenden Querwelle und ein aufrechtstehender Arm derselben wird durch eine Schraube im Masse der fortschreitenden Bewegung der Maschine mitgenommen. Dadurch kommt der Gleitbacken während des Auswindens der Last näher und näher zur Coulissenmitte und die Füllung sinkt im Masse des abnehmenden Uebergewichtes der Zugseile.

Die Schraube wird von einem Rädergetriebe durch die Maschine selbst oder mit einem Griffrad durch den Wärter gedreht. Die Steuerung für jeden Cylinder kann aber ausgehangen und vom Nachbar unabhängig betrieben werden.





Mafchinen - und Waggonbau · Fabriks · Actiengefellschaft in Simmering.

Diese Firma (vormals H. D. Schmid) stellte 3 Dampsmaschinen, davon eine mit rotirender Steuerung, System Radinger, und ein Dampsgebläse aus, deren erstere sich, abgesehen von manch' anderem guten Detail, durch eine neue Bettsorm auszeichnete.

Die große Dampfmaschine war ein zweicylindrig-gekuppelter, für ein Sägewerk bestimmter Motor, bei welchem es sich hauptsächlich darum handelte, die beim Betrieb der Gatter auftretenden Stöfse und Erschütterungen unschädlich zu machen. Ferner follte sie mit der größten Einfachheit, aber doch so, dass der ökonomische Betrieb nicht zu sehr darunter leidet, ausgeführt sein, damit sie jedem nur einigermaßen intelligenten Menschen anvertraut werden darf.

Die erste Bedingung bestimmte die Bettform. Nachdem nämlich die Stösse nur durch das Kurbellager in die Maschine kommen können, so ist es angezeigt, die Hauptmasse des Bettes und des Fundamentes dort zu häusen, wie es wohl auch bei Kurbellagern der Seitenbalken längst angestrebt wird. Um aber das Mauerwerk centrisch zu fassen und nachdem bei der stets gleichen Drehrichtung der stationären Maschine eine einseitige untere Führung genügt, sormte sich der Hauptbalken als ein beim Lager geschlossener Rahmen, der unter der Führung freiliegend und gerade hinlief, und sich erst vor dem Cylinder erhob, um sich an dessen Vorderstansche im Kreise verschnitten anzuschließen. Diese Bettsorm entspricht gleichsam dem um 90 Grade nach abwärts gedrehten Seitenbalken und birgt dessen Vortheile, der gesunden centrischen Verbindung zwischen Cylinder und Lager und der richtigen Montirbarkeit im erhöhten Mass. Das allfalls etwas schwere Gewicht wird durch die größere Stabilität des Lagers reichlich auf-

Die zweite Bedingung: die gröfste mögliche Einfachheit bei variabler

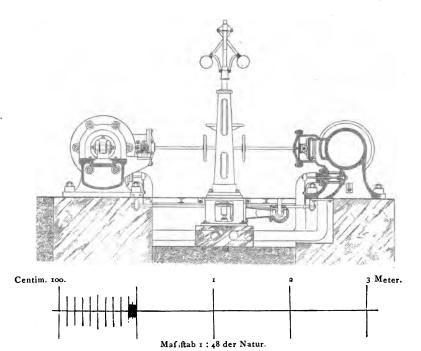
Füllung, brachte die Meyer'sche Steuerung zur Anwendung.

Jeder Cylinder bildete mit dem angegoffenen Vorderdeckel, dem Schieberkasten und dem Tragblock, der ihn direct am Fundamente hielt, ein einziges Gussftück. Dieses umfasste auch noch das im Fuss untergebrachte Dampfrohr mit dem Sitz des Einströmdrehschiebers, den Ansatz für das unten wegführende Ausströmrohr, die Schieberstangen-Stopfbüchsen, die Schmierrohre etc. und war so gleichzeit ein Ausstellungsstück der Giesserei dieser Fabrik.

Die Cylinder hatten je 475 Millimeter Bohrung und die Kolben 0.95 Meter Hub. Die Kolbengeschwindigkeit beträgt 158 Meter per Secunde, nachdem die Maschine normal mit 50 Umdrehungen per Minute geht. Die Dampfrohre waren eng und maßen 90 und 120 Millimeter lichte Weite, was $\frac{1}{27}$ und $\frac{1}{15}$, und die Einströmcanäle 40 bei 220 Millimeter, was $\frac{1}{20}$ der freien Kolben-Querschnitts-Fläche und einer Einströmconstanten von $\frac{1}{12}$ und $\frac{1}{32}$ entspricht.

Der Kolben war zweitheilig, der Hauptkörper auf die 65 Millimeter dicke Stange gekeilt und der Deckel mit verfenkten Schrauben gehalten. Der Vorderdeckel des Cylinders war doppelwandig und an den Cylinder angegoffen. Die Kernlöcher waren nach außen zu offen, aber von dem Innenrand des Bettbalkens gedeckt. Die Stopfbüchse war gesondert eingesetzt. Der Hinterdeckel führte die verlängte Kolbenstange in einer Stopfbüchse und war sammt dieser mit einer blanken Gusshaube verkleidet.

Vorn endete die Kolbenstange mit einem aufgekeilten gusseisernen Kreuzkopf, dessen unten angeführte Geradesührungsplatte 240 Millimeter breit und 370 Millimeter lang war, und bei 5 Atmosphären Ueberdruck im Cylinder 2.0 Kilogramm Auflagedruck per Quadratcentimeter erfuhr. Normale schmale Schmiede-Eisen-Schienen übergriffen die Führungsplatte aus bekanntem Grund.



Der Kreuzkopfzapfen, 65 Millimeter dick und 80 Millimeter lang, empfing den hohen Schalendruck von 167 Atmosphären.

Die Schubstange, 5mal so lang als die Kurbel, begann beim Kreuzkopf mit einem geschlossenen und endete beim Kurbelzapsen mit einem offenen Kops, dessen Bügel durch einen, in ein Gewinde ausgehenden Keil und zwei Zangenbeilagen gehalten war.

Der Kurbelzapfen steckte in der schmiedeisernen Kurbel und hatte 90 Millimeter Durchmesser bei 100 Millimeter Länge, was 97 Atmosphären Schalendruck und 1-1 Kilogramm-Meter specifische Abnützarbeit austreten ließ.

Die Welle lag 170 Millimeter dick, 260 Millimeter lang im Lager, in welchem 20 Atmosphären Auslagedruck und 0.41 Kilogramm-Meter specifische Abnützarbeit herrschten. Gegen die Kurbel zu hatte die Welle keinen Bund, sondern deren Nabe (1.1 Mal so lang als die Bohrung ausgekeilt) schloss dicht an die Borten der Lagerschalen, welche knappe und gute Construction auch zwischen Kurbelzapsen und Schubstangenkopf austrat, um so den schädlichen Hebelarm, der übrigens durch die Bettsorm hier weniger sühlbar als anderwärts ist, auss Geringste herabzubringen.

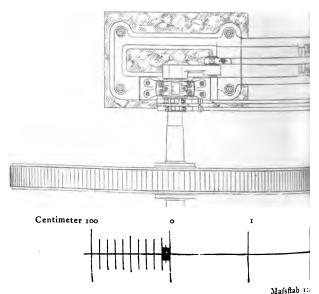
Das Kurbellager stand mit versenkter und verkeilter Fussplatte auf dem Grundrahmen, auf welchem es jederseits zwei Schrauben hielten, während dieser selbst durch vier symmetrisch stehende Fundamentschrauben niedergehalten war. Das Lager war viertheilig, der Deckel verschnitten und übergreisend und die Seitenschalen durch je eine hinterlegte Druckkeilplatte und einer Druckschraube im Deckel nachstellbar

Die Verschneidung der Lagernasen mit den wohlgerundeten Formen des Grundrahmens, die in die Höhenkanten knorrig eingebauten Angüsse für die Fundamentschrauben und die gegenseitigen Verhältnisse der Einzeltheile gaben den Rahmen an dieser Stelle ein prächtiges Aussehen.

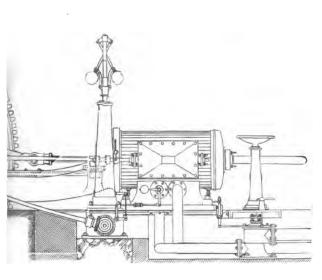
Knapp hinter den Lagern (den angegoffenen Oelfängern) kamen die Excenter der Meyer-Steuerung, und zwar lag das Expansionsexcenter am Lager an, und fandte seine Stange gerade zu den Deckplatten Das Vertheilexcenter lag aber auswärts und übersetzte auf feinenSchieber mit einem unten geführten Querblock. Die Führung desselben fand auf einem ans Bett gegoffenen Supporte statt und der Block selbst war in feiner Achfe durchbohrt und ausgebüchst, um wieder der Expansions Schieberstange zur Führung zu dienen. Dieses einfache Detail brachte die Schieber nahe an den Cylinder und löste so einen Theil der Schwierigkeiten auf die eleganteste Weise, welche in dieser Hinficht durch die Wechfelwirkung der Anforderungen entstehen.

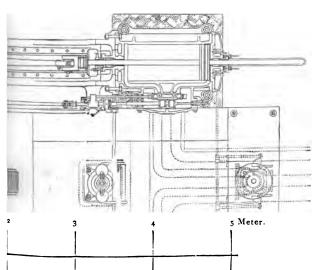
Hinter dieser Führung lag noch eine kurze Halfe für das mit Längskeil über die Deckplattenstange gesteckte Kegelrad zur Einstellung der Expansion. Dieses Kegelrad wurde mit dem der Zwillingsmaschine gleichzeitig durch eine Querwelle bewegt, welche am vorstehenden Regulatorständer gelagert war und zu beiden Seiten desselben ein Griffrad zur bequemen Handhabung

Mitten auf der flufenweise bis 250 Millimeter verdickten Welle sass das verzahnte Schwungrad von 4.05 Meter Theilkreis Durchmesser und 300 Millimeter radialer Höhe. Der Umfang trug 150 Zähne



von 85 Millimeter Theilung und 200 Millimeter Breite. Dietes Rad war zweitheilig, mit der Fuge in den Armen; die Nabe war durch vorn aufgezogene Ringe und vier Schrauben, der Umfang durch versenkte Aussenschienen und die





8 der Natur.

Arme telbst durch je zwei Schrauben verbunden. Dieses Rad war in Anbetracht der Widerstandsdifferenzen eines Sägewerkes schwerer als normal gegossen und erhielt 6500 Kilogramm.

Der Antrieb des beiden Maschinen gemeinsamen pseudoparabolischen Regulators geschah unter der Bedienungs. flur durch eine schiefe Kegelradwelle und die Bewegung feiner Manchette übertrug fich gleichfalls durch eine versenkte Querwelle auf die droffelnden Einlas Rundschieber der beiden Dampfrohre. Die Gabelung derselben erfolgte unter einem gemeinsamen Einlass. ventil, welches gleichfalls unter den Boderplatten des Maschinenhauses stand und dessen Spindel durch einen halbhohen Säulenständer mit Zeigerschlitz geführt in eine blanke Griffschale endete.

All diese Nebenapparate und das ganze Gestänge, wozu noch das der Condensations-Wafferwechsel kommt, wurde nur zu dem Grunde unter den Fussboden gelegt, um die eigentliche Maschine allseitig zugängig zu lassen und dasReinhalten derfelben zu erleichtern. Damit aber diese versenkten Theile dennoch nachzusehen find, wurde der ganze Raum zwischen den beiden Cylindern mit gerippten und abheb. haren Blechtafeln gedeckt. Das Gewicht jeder der beiden Maschinen betrug 7500 Kilogramm oder 4.23 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt.

Die kleine Dampfmafchine von 4 Pferdekraft bestand aus einem Cylinder von 160 Millimeter Durchmes-

fer und einem Kolben, der 0.32 Meter Hub 85 Mal in der Minute durchlaufen foll, was 0.9 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde entspricht. An das Ende des Grundbalkens schlosssich der Vorderssansch des Cylinders, dessen sernerer Körper

nicht weiter unterstützt war, sondern frei hinwegragte. Der Grundrahmen nahm vorn bei den angegossenen Lagern der gekröpsten Welle eine völlig symmetrische Form an und trug zwei aussenliegende Schwungräder.

Die Geradeführung fand wieder nur unten statt, die Seitenschalen der Kurbellager waren durch horizontal eingeschraubte Zwillings-Druckschrauben in jeder Wange stellbar und innerhalb der Lager steckten symmetrisch je ein Excenter, deren eines den einsachen Schieber und das andere die am Cylinder liegende Speisepumpe betrieb.

Schieber und Speisepumpen Stangen waren in zwei beiderseits gleichen, an den Hauptbalken angegossenen und ausgebohrten Augen geführt und beide

um dieselbe geringe Größe nach auswärts versetzt.

Der Regulatorständer war oben am Kreisslansch des Grundbalkens angegossen und seine Kugeln, welche an gekreuzten Stangen hingen, wirkten auf eine Drossel.

Das Dampfgebläse (System Leyser) war das Muster einer oft ausgesührten Construction. Die Dampscylinder der gekuppelten Maschine von je 400 Millimeter Bohrung lagen rückwärts und ihre Stangen hinten, in je einer Stopsbüchse und vorn von einem Schuh auf einer unteren Führung getragen, trieben die vorgelegten Stangen des Gebläsekolbens von 850 Millimeter Bohrung direct. Diese waren des Durchbiegens halber besonders stark (65 Millimeter) und griffen vorne mit je einem Gabelkreuzkopf und einer slachen kurzen Schubstange (Länge — 4.25 der Kurbel) auf die beiden, um 90 Grad verstellten schmiedeisernen Kurbeln einer Schwungrad-Welle.

Der Hub jedes Kolbens betrug o 95 Meter und die Maschine soll mit 50 Touren in der Minute (1.58 Meter per Secunde) arbeiten und 80 Kubikmeter Wind von 80 Millimeter Quecksilber Spannung liesern.

Die ganze Maschine war, dem ruhigen Gang eines Gebläses entsprechend,

in leicht gehaltenen Formen construirt.

Der durchgehende Grundrahmen bestand aus drei Theilen deren zwei je einen Dampscylinder, die Mittelsührung, dann auf einer Erweiterung den Gebläsecylinder und die Kreuzkops Führung enthielten, während der dritte huseisenförmig war, das Schwungrad umrahmte und die auf Erhöhungen ausgeschraubten einfachen Kurbellager trug. Die Verbindung dieses Schlusstheiles mit den beiden Längsrahmen und einer in der halben Gebläsecylinder-Länge angegösenen, in der Mitte zusammenstossenden Traversenverbindung geschah durch je zwei vorn ausgezogene Aussenringe.

Die Steuerung war eine Meyer'sche und die Stellung der Platten geschah gemeinsam von einer hochgelegenen Griffradwelle mit schief niedergehenden Kegelrad-Wellen aus. Um kurze Excenterstangen zu erhalten, endeten diese sogesormt, als ob sie schon bei den Gebläsecylindern steuern sollten, gingen aber längs diesen hochkantig fort und fanden vor den Schieber-Stopsbüchsen nochmals eine

tragende Führung.

Die Schieberkasten waren angeschraubt und die Schieber tieser als die Horizontal-Achse gelegt, was in Verbindung mit dem unten anschließenden Auspuffrohr die Entwässerung der Cylinder von selbst bewirkt.

Die Details folgten, mit Ausnahme der hier angeführten, jenen Formen, welche bei der erstbeschriebenen Maschine dieser Firma bereits besprochen sind.

Die Ausführung aller Maschinen dieser Firma zeichneten sich durch ein höchst gesälliges Aeussere aus, indem ruhig-elegante Linien und eine tadellose Bearbeitung die Sorgsalt erkennen ließen, welche hier herrscht.

Maschine mit rotirender Expansions-Steuerung (System Radinger). Eine 10pferdige Maschine, deren Cylinder 265 Millimeter Durch-

messer und deren Kolben 0-63 Meter Hub besass und mit 65 Umdrehungen per Minute gehen soll, war mit einer 1869 von mir erdachten Steuerung versehen, deren Zweck hauptsächlich der ist, für schnellgehende Maschinen zu passen.

Ich beschäftigte mich zu jener Zeit mit einer Studie über die Grenzen der Kolbengeschwindigkeit und sand bei dieser Gelegenheit nicht nur deren Abhängigkeit von Ansangsdruck und Füllung, sondern auch eine Reihe einsacher Bedingungen, unter welchen der Gleichgang einer Maschine bei einer mittelhohen Geschwindigkeit wesentlich erhöht werden kann *.

Die hin und hergehenden Massen der Kolben, Kolbenstangen, Führungen etc. müssen nämlich bei jedem Hub in verhältnissmässig kurzer Zeit auf ihre höchste Geschwindigkeit gebracht werden, um gleich darauf durch den Zwang der

Kurbelbewegung wieder zur Geschwindigkeit Null zurückzukehren.

Zur Geschwindigkeits-Erzeugung gehört Arbeit, und diese wird der Arbeit des Dampses in der ersten Hubhälste derart entnommen, dass nur der Rest zwischen der austretenden und der zur Bewegung der Masse nöthigen Arbeit auf die Kurbel hinauskommt.

Diese Arbeit wird durch die bewegten Massen ausgespart und in die zweite Schubhälste hinüber getragen, wo sie durch die Verzögerung der geradlinigen Geschwindigkeit bis Null völlig an den Kurbelzapsen abgegeben wird. In der zweiten Hubhälste wirkt nun ausserdem nur der ermattende Druck des expandirenden Dampses und zu dessen Arbeit addirt sich jene des Massendrucks.

Die hin- und hergehenden Massen müssen also bei einer gewissen Geschwindigkeit einen Theil der Ueberschussarbeit für die Zeit des Mangels aussparen und so die Wirkung des Schwungrades unterstützen. Bei einer bestimmten Geschwindigkeit, welche sich leicht berechnen lässt, und wenn auch höher als die heutig normale, doch immer noch so mäsig ist, dass ihr keine anderen unbesiegbaren Hindernisse entgegentreten, lässt sich dann die tangential auf die Kurbel wirkende Gesammt-Krastcomponente durch einen großen Theil der Zeit völlig constant erhalten, und so ein besserer weil ungezwungener Gleichgang der Maschine bei einem kleinstgewordenen Schwungrad erzeugen.

Ich will noch erwähnen, dass selbstverständlich von der Arbeit des Dampses hiebei nichts verloren geht, und dass diese wohl nicht nach dem Bild des Dampsdiagramms, sondern eben gleicher Größe, aber nach einem anderen durch die Massen beeinstussten Gesetze und gleichmässiger vertheilt auf dem Kurbelzapsen

gelangt.

Diese höhere Kolbengeschwindigkeit, welche also ausser billigeren auch noch bessere Dampsmaschinen geben kann, wird nur dann zulässig, wenn noch andere Bedingungen erfüllt werden, welche hier von Einsluss sind. So müssen die Zapsendrücke klein bleiben oder vielmehr die specifischen Reibungsarbeiten der Lausssächen dürsen nicht größer werden, als sie bis heute bewährt sind (die Grenzen dafür festzustellen, dient mit dieser Bericht), die Kurbel muss mit Balancegewichten versehen sein, die Aussührung muss durchbildeter sein als bis heute üblich etc. etc.

Hauptbedingungen für schneller gehende Maschinen sind weitere Dampswege und Folge dessen größere Steuerungsmechanismen und höherer Dampsdruck.
Beide Factoren vergrößern aber die Reibung und den Widerstand während der
Bewegung, wesshalb der Gedanke, einen entlasteten Schieber zu verwenden, nahe
liegt. Da aber bei größerer Kolbengeschwindigkeit das alternirende Hin- und
Herschleudern größerer Schiebermassen gleichfalls wieder Kräfte weckt, welche
als Reactionen der Beschleunigungsdrücke das ganze Maschinensystem durchrütteln, so ward ein rotirender Schieber, der völlig entlastet und balancirt werden
kann und keine unruhige Bewegung mit sich bringt, geplant.



^{*} Ueber Dampfmaschinen mit hoher Kolbengeschwindigkeit von J. F. Radinger. 2. Auslage 1872, Wien, Carl Gerold.

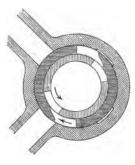
Dieser birgt den weiteren Vortheil, dass andere Kanten den Damps einals auslassen und andere die Wege öffnen als schließen. Dadurch wird die Einführung einer höhern Compression und (½ Canalbreite) große Ausströmvoreilungen trotzdem leicht, dass der Schieber mit dem Voreilwinkel Null arbeitet und so das Maximum seiner Geschwindigkeit noch nicht überschritten hat, wann der Kolben den Hub eben wechselt.

Für fixe Expansion lassen sich also die Bedingungen einer präcisen Dampsvertheilung mit einem rotirenden Schieber in einer Vollkommenheit erreichen, welche mit dem Flachschieber nicht möglich ist. Nachdem ferner die Entlastung bei Gegensenstern nahezu vollkommen wird, wie man durch die Handsteuerungen der Dampshämmer (mit Wilson'schemen Hahn) weiss, die Dauer großs, die Herstellung leicht und der runden Arbeit halber billig ist, so scheint es, dass sich für die Beherrschung der großen Canäle schnellgehender Dampsmaschinen kein Mechanismus besser eignet, als der entlastete rotirende Hahn.

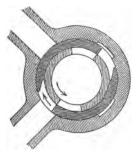
Dabei tritt der Dampf nach der Achse des rotirenden Körpers ein und geht durch dessen Längsschlitze unter geringsten Richtungsänderungen zu seinen weiteren Wegen. Der rotirende Körper selbst mus conisch sein, um das Einschleisen zu gestatten und kann entweder von der Spitze einer Schraube oder einem irgendwo ausserhalb liegenden Kammzapsen getragen und gestellt werden, bei welcher Einstellung allen Einstüssen der Wärmedehnungen etc. nachgekommen

werden kann.

Beginn der Einströmung.



Schluss der Einströmung.



Stellung des Innenrohres für 40 Percent Füllung.

Nun handelte es sich nur noch um den Eingriff des Regulators auf die Veränderung der Füllung. Um überhaupt einen vorzeitigen Abschluss zu erlangen, muss eine zweite Platte den Dampfzusluss sperren, und um diess mit einer möglichst großen Geschwindigkeit zu thun, wählte ich ein im Innern des Grundschiebers, aber diesem entgegengesetzt rotirendes eingeschliffenes Rohr, dessen Langschlitze die Durchlassspalten des ersteren öffnen oder decken.

Der Antrieb beider in einander rotirender Körper kann von einem und demfelben Kegelrade aus erfolgen, welches oben und unten je ein anderes Kegelrad mitnimmt; hält das äußere beispielsweise auf der Spindel des Expansionsschiebers, während das innere auf einer dieselbe umgebenden rohrförmigen Nabe des Hauptschiebers steckt, so werden beide Schieber die gewünschte entgegengesetzte Drehung mit völlig gleicher Winkelgeschwindigkeit erhalten und ihre Arbeitskanten müssen sich mit der gleichen Geschwindigkeit nähern, wo immer sie sich treffen.

Je nachdem aber der ursprüngliche Stellwinkel (beispielsweise am todten Punkt) der Abschlusskanten beider Schieber größer oder kleiner ist, wird diese Treffen später oder früher eintreten und so die Expansion verändern

Zum Zwecke der Veränderlichkeit dieses Stellwinkels sitzt hier der Innenschieber nicht sest auf der Centralspindel, sondern wird von einem Querkeil mitgenommen, der oberhalb des Schiebergehäuses in einem geraden Schlitze der Spindel und einem schrauben förmig gewundenen Schlitze der Rohrnabe des Expansionsschiebers steckt-Nun braucht man den Keil nur zu heben oder zu sehken, so wird die Stellung des letzteren voreilen oder zurückbleiben, nachdem die Spindel selbst wegen des

Zahneingriffes nicht nachgeben kann.

Aus constructiven Gründen, d. i. um die Entlastung der rotirenden Körper vollständig zu machen, müssen die Umfangsspalten derselben sich symmetrisch gegenüberstehen und daher darf deren Winkelgeschwindigkeit nur halb so groß als jene der Schwungradwelle sein, das heist die Zahl ihrer Umdrehungen nur die Hälste der Maschinendrehungen betragen. Nachdem aber die Steuerung nur für schnellgehende Maschinen bestimmt ist und auch nur für solche passt, so kann die nach oben verlängerte Innenspindel sofort als Regulatorwelse dienen und dessen Kugelarme können direct an jenen Querkeil greisen, dessen Heben oder Senken die Füllung verändert.

Eine Maschine, wie die vorliegende, mit o 63 Meter Kolbenhub und sechs Atmosphären Arbeitsüberdruck hat ihren größten Gleichgang bei 180 und ihre Maximalgeschwindigkeit ungefähr bei 220 Umdrehungen per Minute oder 378, respective 4 62 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde, so dass der Regulator, wenn er auch nur mit der Hälste Touren, das ist 90 bis 110 Umdrehungen per Minute zu arbeiten hat, dennoch leicht die nöthige Energie zur Vor-

oder Rückdrehung des völlig entlasteten Innenrohres erlangen kann.

Für solche Arbeit ist die Steuerung bestimmt und für geringere Tourenzahl wird sie nicht geeignet sein, indem der Regulator dann zu langsam gehend, nicht wohl die nöthige Empfindlichkeit gibt, es sei denn, dass man durch ein Vorgelege dessen Geschwindigkeit steigert oder (wie bei der Dingler-Maschine) das Expansionsrohr ganz stille stehen lässt und von dem gesondert arbeitenden Regulator einstellt.

Um aber zu sehen, ob thatsächlich eine völlig richtige Dampsvertheilung derart erreichbar ist, ob das Dichthalten der Schieber eintritt und nicht leidet, die Stellvorrichtung mit Kamm-Halslagern in je einem mit Wurm angetriebenen Schraubenrad praktisch ist, und hauptsächlich, ob die völlige Entlastung, das ist die leichte Verdrehbarkeit der beiden in einander rotirenden Schieber zu gewinnen ist — wurde ein Versuchsmodell gebaut, indem eine bestandene Maschine, mit einem neuen Cylinder ausgestattet, diese Steuerung erhielt.

Dabei wurde der beschränkten Zeit halber auf die Special-Aussührung sür hohe Kolbengeschwindigkeit verzichtet, dagegen die Steuerungsconstruction noch insofern erschwert, als die Ausströmschieber (auch als einsache Rotationsschieber gelöst) gesondert an die Cylinderenden gelegt wurden, wodurch nicht nur dort weitere Canäle zur Verwendung kamen, sondern auch der (sich als unbegründet erwiesenen) Sorge wegen der Dampsverluste durch den doppelten Abschluss

Rechnung getragen werden konnte.

Bei einer im Mai 1874 stattgesundenen Probe dieser von der Simmeringer Maschinen- und Waggonbau Fabrik gebauten und dort nunmehr ausgestellten Maschine zeigten sich die Erwartungen bezüglich der leichten Beweglichkeit bei völlig dampsdichtem Schluss der Schieber vollkommen gerechtsertigt, ja selbst der mit 40 Touren arbeitende, bedeutend zu kleine Regulator beherrschte die Geschwindigkeit, wenn auch in unvollkommenem Masse.

Salomon Huber in Prag.

Salomon Huber in Prag stellte eine liegende Maschine mit selbstthätig variabler Expansion und ohne Condensation aus, welche mit Colonnensführung und freihängenden Balken construirt war. Behuss der Trockenhaltung des Cylinders war der Schieberspiegel derart gesenkt, dass die Canäle, welche unten tangirend anstiesen, mit Fall zum Schieberspiegel führten, wo die Ausströmung weiters



nach abwärts in den angegossenen Tragblock des Cylinders und hier in das aber mals unten tangirende Auspussrohr erfolgte. Die obere Schmalkante der Canäle lag in gleicher Höhe mit der Cylinderachse.

Die Dampfeinströmung war durch zwei Schieber geregelt, deren unterer ein normaler Vertheilschieber mit Durchlassspalten war und sest an seinem Excenter hing, während der Deckschieber aus einer einzigen Platte bestand, welche durch den Reibungsdruck des Dampses und zweier an den Schieberkasten-Deckel gestemmter Blattsedern, ähnlich einer Farcotplatte, mitgenommen werden wollte.

Nun führte aber das Expansionsexcenter eine Stange im Schieberkasten, welche zwei kleine auf ihren einander zugekehrten Enden nach entgegensteigenden Schraubenstächen abgeschnittene Bunde trug. Diese Bunde konnten durch eine entsprechende Drehung die Deckplatte sest sassen welche dann wie ein Meyer-Schieber arbeitete und die kleinste Füllung veranlaste.



Falls aber die Stange zurückgedreht wird, verläßt jede Schraubenfläche den Anschlag am Deckschieber und dieser wird nun, frei auf dem Grundschieber liegend, von diesem so lange mitgenommen, bis er wieder

an die Schraubenfläche stöst. Weil sich aber dieser unter ihm wegzieht oder erstere durch den Schraubenanschlag und das Expansionsexcenter in die entgegengesetzte Richtung bewegt wird, so schließen sich nun die Durchlasspalten und zwar desto später, je entsernter die Anschläge von den Schraubenflächen stehen. Eine einsache Drehung der Expansions-Schieberstange bewirkt deraxt alle Füllungsgrade und diese Drehung erfolgt durch den Regulator, der statt der Drossel ein verzahntes Segment bewegt, welches in ein kleines drehbar sestgehaltenes Rad greist, durch welches die Expansions-Schieberstange mit einer Längsnuth geht.

Von Hand läßt sich die Expansion durch ein Griffrad an der Regulatorstange ändern, welche mit einem Gewinde versehen und also von veränderlicher Länge ist. Die Einwirkung des Regulators erfolgt in den Momenten, wo die Schraubenanschläge außer Eingriff und die Bewegungswiderstände gering sind, eine Rückwirkung auf den Regulator sindet dabei nicht statt.

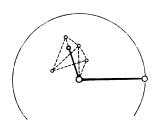
Nach den Mittheilungen, welche mir über die Wirkungsweise dieser Steuerung gemacht wurden, erwiess sich der Gang der Maschine (Cylinder 290 Millimeter Bohrung. Hub o 58 Meter) bei 75 Umdrehungen für gewöhnliche Arbeit genügend; es sind aber die Zeitlängen des Ausser-Eingrisskommens zwischen Anschlägen und Schieber so kurz, dass der Regulator erst nach zehn Touren der Maschine seine höchste Stellung erreicht und in Folge dieser langsamen Einwirkung nicht die gewünschte und angestrebte Gleichsörmigkeit des Ganges erreicht wurde. Eine Erhöhung der Energie des Regulators wird aber diesem Misstand abhelsen.

Salomon Huber in Prag stellte noch eine Luftpumpen-Dampsmaschine aus, bei welcher der Dampscylinder mit kurzem Zwischenraum vor der Pumpe lag. Die Maschine wirkte mit geschlossener Schubstange vorn auf eine centrischgekropste Welle, welche in angegossenen, einsach zweitheiligen Lagern mit schwer übergreisenden Deckeln lag und aussen zwei gedrehte Schwungräder trug. Die Steuerung war mit einem Excenter, also mit sixer Expansion besorgt. Erwähnenswerth ist vielleicht noch, dass nur eine untere Führung, aber mit nachstellbarer Gleitsläche angewendet und im Ganzen eine sorgsältige Construction sichtbar war.

Friedrich & Comp. in Wien.

Friedrich & Comp. in Hernals bei Wien stellten eine liegende Maschine aus, deren Expansionssteuerung auf eine neue Art unter der directen Controle des Regulators wirkt. Die Steuerung besteht aus einem Grundschieber mit aussen getheilten Damps Durchlassspalten, über welche ein Gitterschieber, und zwar von einem Excenter gesührt wird, dessen Excentricität und Voreilung gleichzeitig wächst oder sinkt.

Diese Veränderung der wirksamen Grössen des Expansionsexcenters geschieht dadurch, dass dieses nicht seit auf der Welle, sondern dass es selbst auf einem unterlegten Excenter sitzt, auf welchen es verdrehbar ist und nur so lange gehalten wird, als der Gleichgang der Maschine währt. Die Excentricität des unterlegten Excenters ist ungefähr gleich oder etwas kleiner als jene des Vertheilexcenters, aber der Voreilwinkel ist saft 90 Grad. Nachdem sowohl das unterlegte, wie das Vertheilexcenter sest auf der Welle zu halten haben, so können beide in einem Stücke gegossen sein, wie es meist auch geschieht.



Der geometrische Ort der einzelnen Fixlagen des auf den Gitterschieber einwirkenden Expansionsexcenters liegt nun in einem zur Welle excentrischen Kreisbogen, dessen Mittelpunkt unter grösserem Voreilwinkel gegen die Kurbel steht, als das Vertheilexcenter.

Dieser Bogen schneidet die Senkrechte auf die Kurbelwirkung und die wirksame Excentricität liegt daher mit positivem oder negativem Voreilwinkel zur Kurbelrichtung. Ersteren Falles ist das Excenter in erhobener Lage und die Excentricität groß, letzteren Falles ift sie klein, denn

das Excenter fank in der Richtung gegen die Kurbel zu.

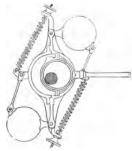
Die äußerste Lage des derart stellbaren Expansionsexcenters lässt Friedrich genau in die Richtung des Vertheilexcenters fallen, die mittlere Lage liegt unter dem Voreilwinkel Null in der Senkrechten auf die Kurbel und die andere Extremstellung ist ungefähr symmetrisch gegen erstere unter negativem Voreilwinkel gewählt.

Erstere Lage gibt die Füllung Null, indem die breiten Deckplatten fortwährend die Durchlassspalten geschlossen halten und letztere lässt fast jene des Vertheilschiebers zu, indem auch die Schlitze in der Deckplatte breiter sind, als die Spalten im Schieber.

Die mittleren Lagen geben mittlere Füllungen mit guten Canaleröffnungen und ohne Möglichkeit einer Nachfüllung.

Die (in den Diagrammen theilweise falsche) Zeichnung einer mir vorliegenden derartigen Steuerung gibt folgende Größen:

Canalbreite		26	Millim. Aeuf			
Vertheilexcenter	Excentricität	34	"	Voreilwinkel	15	Grad
Unterlegtes Excenter	77	29	n	n	65	n
Expansionsexcenter	r					
I. Stellung	,,	45	"	n	15	"
и. "	n	34	n	n	0	**
III. "	n	22	77	"	- 17	"
Drei Durchlassspalten des Grund-						
fchiebers	à	ĮĮ	Millimeter brei	t Steg	30]	Millim.
Drei Durchlassspalten						
schiebers	à	19	n n	n	22	"
				11		



Die Verdrehung des Expansionsexcenters auf (oder in) seinem unterlegten Excenter geschieht nun durch den Regulator, dessen Kugeln direct an dem Excenter sitzen und sich mit demselben um die Achse der Kurbelwelle drehen.

Der auf die Welle festgekeilte Theil der Excenter (der Wirkung in einer und derselben Ebene halber, das mit dem Vertheilexcenter zusammengegossene unterlegte Excenter) trägt nämlich zwei radiale Arme angegossen, von welchen je eine linsensörmige Schwungmasse seitlich und gelenkig verbunden absteht. Diese Schwungmasse greift mit einer kurzen, von ihrer Gegenseite ausgehenden Zugstange auf das Expansionsexcenter und verdreht es daher auf (oder in)

seinem unterlegten excentrischen Tragring, falls sich die Geschwindigkeit ändert. Diese Zugstange setzt sich dann als gewundene Stahlseder sort, welche bis zum Ende des zweiten steisen Armes reicht, wo sie mit einer Schraube auf verschiedene Spannungen, also für verschiedene Geschwindigkeiten passend gestellt werden kann.

Diese Steuerung ist in Oesterreich bereits ziemlich verbreitet. Sie passt wohl nicht für größere Maschinen und ihre Empsindlichkeit kann keine sehr große sein, weil die Schwungkugeln gleichschnell wie die Kurbelwelle rotiren und auch ihre Massen, zur Hälste an den steisen Armen hängend, nur mit halber Energie wirken. Doch für kleinere und halbgroße, rasch lausende Maschinen scheint sie eine der besten und einfachsten Lösungen des Principes der Regulator-Einwirkung auf die Füllung zu sein.

Die Ausstellungsmaschine war mit Indicator und Bremse versehen, so dass ein unzweiselhaster Einblick in die Schnelligkeit der Einwirkung des Regulators bei geänderten Widerständen möglich gewesen wäre. Leider verwehrte mir diesen der junge Mensch, der bis zur Mitte der Ausstellung als Vertreter seines Hauses bei der Maschine stand mit der Begründung: "Weil ich nicht mag". Und als ich mich wiederholt an die Firma wendete, erhielt ich endlich die schriftliche Antwort: "Da die Preisvertheilung schon längst vorüber ist und wir mit der Verdienstmedaille abgespeist worden sind, so halten wir es nicht für nöthig, noch mehr Zeit aufzuopsern". Die Maschine lag dann auch thatsächlich verstaubt.

Maschinenbau-Actiengesellschaft (vormals Danek & Comp.) in Prag.

Diese Firma stellte ausserhalb der Maschinenhalle in ihrem eigenen Pavillon und zwar in einer Grossartigkeit aus, welche von keiner Maschinenbau-Anstalt der Welt weder hier, noch bei früheren Gelegenheiten ihres Gleichen sand.

Die Ausstellung umfasste, abgesehen von den Specialmaschinen für die Zucker- und Spiritussabrikation, Brauereien, Bergbau und Hüttenwesen etc., 10 Dampsmaschinen, wovon nur eine (Balancirmaschine), welche 27 Jahre ununterbrochene Arbeitsdauer hinter sich hat e. als Halbantiquität gelten sollte, während die anderen neuerer und neuester Construction waren.

Gekuppelte Walzwerks-Maschine. Eine sogenannte 1000pferdige zweicylindrige und mit der Kurbelwelle gekuppelte Reversir Walzwerks-Maschine (zum Vor- und Rückwärtswalzen ohne Schwungrad) war die weitaus mächtigste Maschine in der Ausstellung.

Sie bestand aus zwei Cylindern (Achsentsernung 50 Meter), welche tief in einem durchgehenden Grundbalkenplan lagerten und mit einem normal angeordneten Gestänge und balancirten Kurbelscheiben die gemeinsame Hauptwelle angriffen. Auf deren Mitte besand sich statt des Schwungrades ein mächtiges Zahnrad gekeilt, welches in das circa doppelt so grosse eigentliche Hauptrad ein griff und die Walzwelle trieb.

Die Dampfvertheilung geschah für jeden Cylinder mit 3 Excentern, deren je zwei eine Stephenson'sche Coulisse und mit dem Gleitbacken die Grundschieber bewegten, während die dritten Excenter, des gleichen Vor- und Rückwärtsganges halber unter 180 Grad gegen ihre Kurbeln steckend, Meyer'sche Expansionsplatten am Rücken der ersteren sührten.

Die Coulisse, welche derart nur dem Zwecke der Umsteuerung dient, wird bei solch großen Maschinen nicht mehr durch die Hand verstellt, deren Kraft für die gleichzeitig nöthige Umstellung der belasteten Schieber nicht mehr ausreicht, sondern durch den Druck, den frischer Dampf auf den Kolben eines eigens das ür beigegebenen Steuercylinders übt. Dieser Steuercylinder lag in der Mitte zwischen den beiden Cylindern und sein ganz kleiner Schieber empfing die Bewegung durch einen Hebel vom Wärterstande aus. Damit die jedesmal mit einem einzigen Hub gethane Arbeit seines Kolbens, das Heben oder Senken der Coulisse, nicht zu plötziich geschieht, geht die rückwärts verlängerte Kolbenstange mit ausgekeiltem Kolben in einen mit Oel gefüllten Cylinder, dessen Widerstand eine sonst ruckweise austretende Bewegung bremst. Vorn greift aber die Arbeitsseite der Hilss-Kolbenstange an dem Verticalarm einer Querwelle, welche unter der Flur gelagert ist und zu den Coulissen reichende Horizontalarme trägt, auf welche sich die Hängstangen derselben stützen, während zwei Gegengewichtsarme die todten Gewichte balanciren.

. Wichtig ist es dabei, die Steuerung so einzurichten, dass das Gleitstück der Coulisse auch in andern Punkten als den beiden äussersten angehalten werden kann. Um diess zu ermöglichen, ist bei dieser Maschine der kleine Umsteuercylinder mit zwei Schiebern ausgestattet, von welchen der untere von der Hand des Maschinisten bethätigt wird, wogegen der obere (an dem Verticalarm der Steuerwelle hängend und mit demselben reducirten Hubes gehend) immer beim entsprechenden Weg des Steuer-Dampskolbens die Dampseinströmung absperrt. Dass hiebei der Damps expandiren wird und keine genaue Einstellung ersolgt, itt selbstverständlich, kann jedoch ganz exact gemacht werden, wenn man den Apparat statt mit dem Dampsraum der Kestel mit dem Wasserraum derselben verbindet.

Beim Stand des Maschinisten, Mitte hinten zwischen den beiden Cylindern, befindet sich noch ein großes Griffrad für das Dampsabsperr-Doppelstzventil der unterirdischen Dampszuleitung, und symmetrisch zum Schieberhebel des Steuercylinders ein Hebel zur Bewegung der Condensations-Wasserhähne an den vier Cylinderenden und der Dampsleitung.

Die Dimensionen der Maschine sind kolossal.

Die Dampfeylinder haben 1100 Millimeter Durchmesser und die Kolben 113 Meter Hub. Das Haupt Dampfrohr mist 400, jedes Einzelrohr 300 und jedes Dampfweg 90 bei 800 Millimeter. Es entspricht dies einem Querschnittsverhältnis der Zuleitung von 1/13 des Cylinderquerschnittes, was wohl an und für sich groß ist, aber doch 56 Meter Dampfgeschwindigkeit verlangt und nicht den vollen Kesseldruck hinter den Kolben zu leiten im Stande ist, wenn die Maschine mit 100 Touren per Minute geht.

Normal foll mit 80 bis 100 Umdrehungen gearbeitet werden, wobei die

Kolbengeschwindigkeit 3.5 bis 4.3 Meter per Secunde beträgt.

Bei diesen großen Einströmöffnungen sind die Canäle getheilt und auch die Platten der Meyer'schen Expansionsschieber doppelt; die Schieberkasten sind aufgeschraubt.

Der Cylinder und seine Deckel, sowie der Schieberkasten sind mit Blech umkleidet und mit jederseits 7 Stockschrauben zwischen den 4 Rippen der starken Pratzen auf je eine untenliegende Grundplatte geschraubt.

Digitized by Google

Die Kolbenstangen gehen hinten durch und lausen mit niedern Tragschuhen auf je einer Gussbarre, welche nur wenig über die so hoch gehobene

Bedienungsflur hervorragt.

Vorn find die 160 Millimeter dicken Kolbenstangen in Gabelkreuzköpfe gekeilt, an deren Aussenseiten dicht die Führungen liegen. Die unteren Lineale find ans Bett gegoffen, die oberen ohne Zwischenstück und mit der Fuge in der Maschinenachse mit je einer 80 Millimeter dicken Schraube an jedem Ende niedergehalten.

Die Führungsblöcke haben je 230 Millimeter Breite und 600 Millimeter Länge, was bei der vorhandenen 5fachen Schubstangenlänge und den einzuleitenden 4 Atmosphären Betriebsdruck einen Führungsdruck von 2.7 Kilogramm

per Quadratcentimeter gibt.

Die Kreuzkopfzapfen messen je 190 Millimeter Durchmesser und 260 Milli-

meter Länge. Der Schalendruck macht hier 75 Atmosphären.

Die Schubstangen tragen auf der Innenseite Bügelköpfe, welche außer der Keilzange noch mit einer Durchsteckschraube vor dem Aufgehen bewahrt find. Die Aussenköpse (am Kurbelzapsen) haben die Schiffsmaschinen-Form mit Stangenflansch und Gegenplatte, welche die zwischengelagerten und gut verschnittenen Broncelager durch je 80 Millimeter dicke, versicherte Mutterschrauben halten.

Jeder Kurbelzapfen steckte in einer 390 Millimeter breiten, blos ihn und das halbe Stangengewicht balancirenden Kurbelscheibe, welche hinten mit Blech verkleidet war. Diese 230 Millimeter dicken, 260 Millimeter langen Zapsen arbeiten mit 62 Atmosphären Schalendruck und 3.58 Kilogramm-Meter Abnützarbeit per Secunde und Quadratcentimeter ihrer Fläche, was wohl nur bei der hier auftretenden unterbrochenen Wirkungsart angehen kann.

Die Kurbelwelle war normal 460 Millimeter stark. Für die Lagerung jedoch war sie auf 380 Millimeter Durchmesser und 600 Millimeter Länge eingedreht und lag so in ihrem viertheiligen Lager, welches 16 Atmosphären Schalendruck und

1.55 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit erfuhr.

Diese Lager waren in Folge der tiefen Cylinderlagerung niedrig und an die Grundbalken angegoffen. Knapp neben den Wangen und noch weit in die Uebergangsform hineinreichend fassen die Angüsse für jederseits zwei (Zwillings-) Fundamentschrauben, während doppelt verschnittene Deckel die Wangen mit breiter Uebergreifung nochmals schützten. Letztere waren durch jederseits zwei Deckelschrauben (à 70 Millimeter dick) geschlossen und nahmen noch je eine obere Anzugschraube für je einen Seitenkeil auf, der fast über die ganze Lagerlänge reichte.

Auf der Kurbelwelle steckte das Antriebsrad der Räderübersetzung für die 550 Millimeter dicke Walzwelle, deren Parallellagerung in Blöcken stattfand, welche auf den verlängerten Balken der Kurbelwelle mit versenkten Lagerplatten aufgeschraubt waren. Diese Lager boten je 500 Millimeter Bohrung und fast 800 Millimeter Länge (Wange 340 Millimeter stark) und waren innerhalb zweier

Fundamentschraubenpaare niedergehalten.

Nun bildete je die Cylinder-Unterlagplatte sammt Geradführungsgerüst. ein Gussftück. Außerhalb der Führungen gingen die bislang zu den Maschinenachsen fymmetrischen Platten in einseitige Lagerarme über, welche sich bis vor die zweite äussere Radwelle erstreckten.

Beim Ende der Führungen, das ist beim Uebergang jeder Platte in den Lagerarm, war das Gussstück getheilt und mit je zwei eingelassenen Keilen verbunden. Ebenfo lag dort eine Gusstraverse zwischen den Grundbalken der beiden Maschinen, welche im Verein mit einer ganz am äussersten Ende der Lagerarme liegenden Traverse das gesammte Balkenwerk zu einem steisen Rahmen verband.

Ein ganz besonders bemerkenswerthes Glied der Maschine waren die Zahnräder.

Das auf der Kurbelwelle aufgesteckte Rad mit 37 und das angetriebene mit 64 Zähnen arbeiten Eisen in Eisen und hatten 2:40 und 4:15 Meter Durchmesser und die Zähne 205 Millimeter Theilung, 100 Millimeter Dicke, 600 Millimeter Breite und 150 Millimeter Höhe. Beiderseits waren die Zähne durch angegossen Seitenscheiben geschützt, welche genau mit den Theilkreisen abgedreht auf einander rollend liesen und mit dem jedem allensalls durch einen Stoss angestrebten gegenseitigen Annähern der Achsen und dann möglichen Zahnbruche vorbeugten.

Innerhalb dieser je 80 Millimeter breiten, mit den Zahnwurzeln zusammengegossenen Scheiben hatten die Zahnköpse noch jederseits 20 Millimeter Spiel, so das die lichte Entsernung zwischen den Rändern 640 Millimeter betrug, während

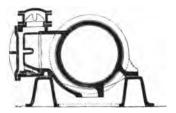
die Köpfe nur 600 Millimeter breit waren.

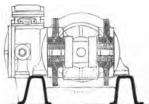
Das große Zahnrad foll 3000 Kilogramm schwer sein; es hatte acht Arme, sas mit würsliger Nabe und acht Keilen auf der quadratisch gehaltenen Welle (560 Millimeter Seite) und war aus zwei Theilen mit der Fuge durch zwei gegenüberliegende Arme hergestellt. Jackson in Manchester (Britannia Iron Works), welcher ähnliche Räder macht, giest dieselben mit ausgesparten Schlitzen in Einem und sprengt sie dann durch Keile mit hydraulischem Pressdruck. Ein ähnliches Versahren schien auch an diesem Rade angewandt. Die Verbindung zu einem Ganzen geschah dann mit jederseits 125 Millimeter hohen, 75 Millimeter breiten heisausgezogenen Schmiedeisenringen an der Nabe, je stünf Schrauben (à 80 Millimeter dick) mit Gegenmuttern in den Armen und vier elliptischen heisausgezogenen Fretten an deren Aussenenden. Die Arme selbst hatten doppelt T-förmigen Querschnitt, 310 Millimeter Höhe, 600 Millimeter Breite und 65 bis 90 Millimeter Wandstärke.

Die ganze Maschine war, wie es den riesigen Dimensionen entspricht, in einsachen und selsigen Formen gehalten. Die Griffräder hatten statt der Arme volle blanke Scheiben die Cylinder lagen tief im Bett, die Führungen dicht am Kreuzkopf, die Schubstange dicht an der Kurbelscheibe und diese ohne Zwischenbund dicht am Lager. So sand keine Krast einen unnöthigen Hebelarm und der sanzliche Mangel an Bronce und die vollendete Arbeit an den großen Flächen gaben der Maschine den Stempel ernst vollendeter Construction.

Die einfache Walzwerks-Maschine. Ein zweites Ausstellungs-Object der Firma war eine einsache Walzwerks-Dampsmaschine mit 790 Millimeter Cylinder und 1 26 Meter Hub. Diese soll mit 80 Umgänge per Minute oder 3 36 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde arbeiten. Das Dampsrohr mass 200 Millimeter Weite und die Canäle 66 Millimeter Breite bei 474 Höhe, was 1/15 Cylinder-Querschnitt (50 Meter Dampsgeschwindigkeit) entspricht, und wie es bei solchen Maschinen üblich ist, kein vollkrästiges Arbeiten während der Maximal-Geschwindigkeit zulässt.

Der Cylinder lag mit je sieben Stockschrauben und einem Stellbolzen auf einer Grundplatte ausgeschraubt, welche ausserhalb der Führungen in einen einseitig angesetzten und durch Einlagkeile verbundenen Lagerarm überging. Die Kolbenstange war hinten verlängert und mit einem Tragichuh versehen, der auf einem Gusbarren lief, während sie vorn 120 Millimeter dick und mit dem Gabel-

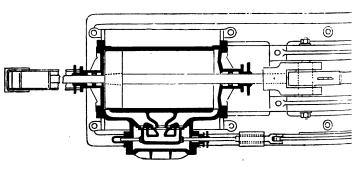


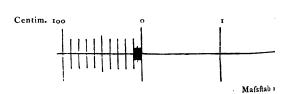


Kreuzkopf verkeilt war.

Knapp an deffen Aufsenseiten lagen die vier gusseisernen T förmigen Führungs ·Schienen. Diese waren auf den zwei eingegoffenen Querstegen der gefen. fterten Grundplatte mit durchgehenden, aber abgesetzten Bolzen geschraubt und auffallend schwer geformt. Die Führungsblöcke, je 205 Millimeter breit u.405Millimeter lang, erfuhren bei den 4 Atmofphären Dampfdruck und der fechsmal kurbelarm · langen Schubstange einen Maximaldruck von 1.8 Kilogramm per Quadrat · Centimeter.

Der Kreuzkopfzapfen war 180 Millimeter dick und 200





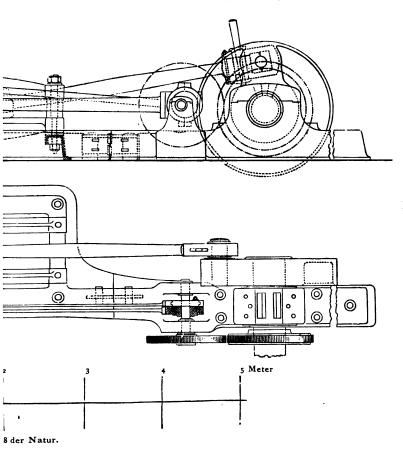
Millimeter lang; auf seine Schalen fielen 53 Atmosphären Druck.

Die Schubstange endete an beiden Seiten mit einem Bügelkops. Doch war der Bügel am Kurbelende mit einer Durchsteckschraube und der hinteren Zangenbeilage des Keiles sestgehalten, während der Keil selbst unter Einschaltung einer vorderen Beilage die Schalen nach aussen drückte.

Der Kurbelzapfen steckte in einer balancirten Kurbelscheibe und mass 185 Millimeter Durchmesser bei 210 Millimeter Länge. Diess unterwirft ihn dem mässigen Druck von 49 Kilogramm und der Abnützarbeit per Secunde von 1.81 Kilogramm-Meter per Quadratcentimeter Fläche.

Dicht an der Nabe der Kurbelscheibe kam das Lager, welches 370 Millimeter Bohrung und 550 Millimeter Länge besafs. Es erfährt 9.4 Atmosphären Schalendruck und 0.69 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit.

Dieses Lager war mit breit anlausender Form an das Bett gegossen und mit einem verschnittenen Deckel und jederseits zwei Deckelschrauben geschlossen. Dieser Deckel hatte keine eingelegten Schalen, sondern war im Gegentheile mit zwei breiten Ausschnitten versehen, welche bis zum Zapsen reichten und sowohl dessen Besichtigung als auch die beliebte Schmierung mit einer Fettseite zuliessen.



Die Seitentheile der Schalen waren mit breit hinterlegtenKeilen durch je eine Schraube Deckel stellbar. Die Welle, 420 Millimeter dick, trug hinter dem Lager ein circa 1.1 Meter grosses holz · verzahntes Rad, welches dem Cylinder zu ein gleichgrofses Eisenrad antrieb. Die Welle desfelben lag in zwei schmalen Angüsfen des Bettbalkens, zwischen welchen es die Excenter zwei für die Steuerung aufnahm, und fo dieSchieberstan. gen dem Cylinder nahe brachte.

Die eigentliche Dampfvertheilung geschah durch einen normalen Schieber mit getheilten Spalten. Der frischeDampf konnte nun entweder

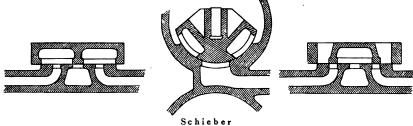
in dessen Schieberkasten direct oder beim Leerlauf der Walzen durch einen Drehschieber davon abgesperrt und dafür in einen oberhalb geneigt liegenden Vor-Schieberkasten treten, der in den unteren Haupt-Schieberkasten durch drei Spalten mündete. Ueber diese Verbindungsöffnungen ging nun ein vom zweiten Excenter bewegter Spaltschieber, der so eine Expansionswirkung zuließ. Die Function desselben, aber nicht deren Größe, war also während des Ganges einstellbar, aber jeder Schieber für sich frei.

Der untere Schieberkasten war angegossen, der obere aufgeschraubt.

Die ganze Maschine war massig construirt und dürste eine bewährte Form vorstellen.

Eine kleine Förder-Maschine zeichnete sich durch eine neue Umsteuerung aus, bei welcher ein einziger Handgriff den Vorwärts- oder Rückwärtsgang und auch den Stillstand der Maschine bewirkte.

Der Schieber war nämlich mit einem Vierkant auf einer Stange befestigt, welche rückwärts aus dem Schieberkasten austrat und durch die drehbar sestgehaltene Nabe eines Handhebels ging, welcher vor einem Gradbogen stand und



(gedreht für den Vorwärtsgang)

(gedreht für den Rückwärtsgang)

entweder nach links oder rechts geneigt oder in der senkrechten Lage einklinken konnte. Der Schieber im Innern des Schieberkastens, welcher auf einem cylindrischen Gesichte lief, muss in Folge des Vierkantes der jeweiligen Neigung des Handhebels solgen.

Nun bestand aber dieser Schieber eigentlich aus drei zusammengegossenen Einzelschiebern, deren einer ein Normalschieber mit Durchlassspalten, der andere einen E- Schieber und der dritte (der mittlere) eine volle Platte formte.

Je nachdem nun also durch die Verdrehung des Handhebels einer dieser drei Theile über das normale Schiebergesicht geneigt wurde, muss die Dampsvertheilung wechseln, wobei selbstverständlich die Mittelstellung, wo die volle Platte Alles geschlossen hält, den Stillstand mit sich bringt.

Diese einsache Steuerung ist jedoch nur für kleine Maschinen tauglich, denn wenn auch ein lineares Voreilen und sixe Expansion dabei erreichbar ist, dürsten doch bald ungleichmässige Ausnützungen der nicht gleichmässig lausenden Abschlussslächen bemerkbar werden.

Die Condensationsmaschine bestand aus einem durchlausenden Grundrahmen mit angegossenem Kurbellager, ausgeschraubtem Cylinder und der Lustpumpe in der rückwärtigen Kolbenstangenslucht.

Die Dampfvertheilung geschah mit einer normalen Meyer-Steuerung, deren Excenter auf einer vorgelegten Welle sassen, um kurze Dampswege zu geben, und einem Porter-Regulator, der auf die Drossel wirkte.

Der Dampfeylinder war doppelwandig und für eine directe Dampfheizung eingerichtet. Der innere Cylinder war einfach mit zwei abgedrehten Außenbunden nahe den beiden Enden versehen und in den äußeren geschoben. Je ein eingelegter Schmiedeisenring, welcher zwischen das Stirnende des Innen-Cylinders und den tieseinragenden Deckel gespannt war, dichtete die Fuge, während die Dampswege außerhalb der Einlagringe und bei ausgesparten Stellen des Deckels mündeten, deren sonstige tiese Verschneidung dort reducirt war. Der Zwischenraum zwischen Bund und Ring wird mit Kitt ausgefüllt. Der Schieberkasten war angegossen, aber die zugehörigen Stopsbüchsen vorgeschraubt.

Der Cylinder hatte 534 Millimeter Bohrung und der Kolben 1.068 Meter. Hub. Die normale Geschwindigkeit beträgt 45 Umgänge per Minute oder 1.6 Meter Kolbenweg per Secunde.

Die Dampfrohre für Zu- und Abströmung hatten 115 und 135 Millimeter lichte Oessnung oder 1/21 und 1/15 Cylinderquerschnitt, was eben für diese Geschwindigkeit genügt, indem die Einströmconstante 1/38 bis 1/84 wird.

Die Kolbenstange war 82 Millimeter dick und trieb vorn mit einem normalen aufgekeilten Guss-Gabelkreuzkopf die mit einsachen Bügeln versehene runde Schubstange.

Die Führung fand zwischen vier, nahe dem Kreuzkopf liegenden schmiedeisernen Flachschienen mit Geradsührungsbacken statt, deren Dimensionen 125 Millimeter breit, 300 Millimeter lang, bei dem sechs Atmosphären absoluten Drucke am Kolben einen Auslagedruck von 3.5 Atmosphären zulassen.

Der Kreuzkopfzapfen mass 100 und 140 Millimeter, seine Schalen erfahren

94 Atm fphären Druck.

Der Kurbelzapfen von 110 und 130 Millimeter litt 91 Atmosphären-Schalendruck und 1.02 Kilogramm Meter Abnützarbeit per Secunde und Quadratcentimeter Auflagfläche. Er steckte conisch in dem Auge der Schmiedeisen-Kurbel, welche ihrerseits mit gleichseitiger Nabe dicht vor den Lagerschalen sas.

Die Welle, normal 210 Millimeter dick, war, wie dies Princip dieser Fabrik zu sein scheint, für die Lagerung einsach eingedreht, wodurch sich wohl die Anläuse von selbst ergeben, obgleich es die Welle durch die Querschnittsänderung schwächt. Der im viertheiligen Kurbellager liegende Wellenhals hatte 190 Millimeter Stärke und 410 Millimeter Länge, was 17 Atmosphären Auslagedruck und 0.36 Kilogramm Meter specifische Abnützarbeit bringt.

Das Schwungrad erhält 4.72 Meter Durchmesser und 150 Millimeter Breite, war aber der Ausstellungsmaschine nicht mitgegeben.

Um den Schieberspiegel möglichst nahe an den Cylinder zu bringen, sasen auch hier die Excenter nicht auf der Kurbelachse, sondern auf einer mit gleichen Stirnrädern angetrieberen Steuerwelle, deren Lager auf einer Verbreiterung des Grundbalkens angegossen waren. Das Antriebsrad war aussen sliegend, die Excenter zwischen die Lager gesetzt und so das Hineinrücken der Stangen erreicht. Die Schieberstangen waren in langen Büchsen hinter den Excenter Stangenköpsen gesührt; der Kops der Excenterstange des Vertheilschiebers war mit eingelegter Bronceplatte zwischen seinem Auge und dem Grund der angeschweissten Schieberstangen Gabel nachstellbar.

Die Stellung der Expansionsplatten geschah auf ganz normale Weise mit dem gelagerten Griffrad auf der rückwärts verlängerten Schieberstange.

Die Condensation des gebrauchten Dampses geschah in einem eigenen rückwärts stehenden cylindrischen Condensator von 450 Millimeter Weite und I Meter Höhe, in welchen das Einspritzwasser durch ein von oben mit Schraubenspindel stellbares, kegelsörmiges Bodenventil und ohne Sieb geschah. Das Dampsrohr mündete oben, und der Damps, dem das Wasser entgegenspritzt und mit dem es niedersällt, kann so um so leichter mit einem Wasserminimum condensirt werden, als das Ventil auf einem kurzen Rohrstück sitzt und höher mündet, als die Saugklappen der seitlich liegenden Lustpumpe, wodurch die Einströmung nie überslutet wird. *

Die Luftpumpe lag auf einer angefügten, aber schmäler gehaltenen Verlängerung des Grundrahmens und war von der rückwärts verlängerten Dampf-Kolbenstange direct betrieben. Ihr Durchmesser von 210 Millimeter macht das vom Kolben durchlausene Volumen zu 1/6-3 des Cylindervolumens.

Erwähnt mag noch sein, dass statt des Anlass-Dampsventiles ein gegitterter Flachschieber mit verticalem Handhebel verwendet war; sein Spaltsitz war auf der Oberwand des Schieberkastens gesunden, welche dann durch eine halbcylinderförmige Decke mit oben anmündendem Dampsrohr geschlossen wurde.

Vom Kreuzkopf aus angetrieben lag ferner die Speisepumpe und zwar

innerhalb den Führungen.

Dass ein Porter Regulator auf die Dampsdrofsel wirkte, ist schon eingangs erwähnt.



^{*} Die Fabrik versichert, dass sich dieser Condensator sein Wasser 7 Meter hoch direct, also ohne Kaltwasserpumpe, ansaugt.

Woolfiche Dampfmaschine. In der Maschinenhalle lag noch eine Woolfsche Maschine dieser Firma, deren beide Cylinder von 203 und 526 Milli-

meter Bohrung (Hub 0.71 Meter) zusammengegossen waren.

Der durchlaufende Grundrahmen lag nur unter dem großen Cylinder und dieser allein war mit seinen Pratzen niedergeschraubt, während der kleine Cylinder frei getragen hinausragte. Die Führung fand nur unten auf den angegossenen Flächen des Kreuzkopses statt und die des kleinen Cylinders auf einer Platte, welche consolenartig vorstehend seitlich ans Bett gegossen war.

Der große Kolben wirkte auf eine gekröpste Kurbelachse und der kleine Kolben aus eine Stirnkurbel unter 180 Grad gegen jene. Die Kurbelachse ruhte knapp hinter ihren Schenkeln in zwei angegossenen Lagern und die Excenter waren auf die Nabe der kleinen Kurbel gekeilt, deren sonst weites Vorragen nun

glücklich benützt und gedeckt erschien.

Eigenthümlich war ferner die Schieberanordnung.

Die beiden Grundschieber für Hochdruck- und Expansionscylinder waren zusammengegossen und von einem Excenter bewegt. Der Schieberspiegel war aber nicht eben, sondern bildete auf der Lausseite zwei Längsflächen unter 90 Grad, wodurch allerdings die schädlichen Räume verkürzt, aber auch die Bearbeitungen der doppelt schießliegenden Flächen erschwert scheinen. Die Expansionsplatten der Meyer-Steuerung lagen dann nur aus jenem Schiebertheil, welcher dem kleinen Cylinder zukam.

Die übrigen Maschinen- und Steuerdetails, Condensator und Lustpumpe, der Regulator für die Drosselung (hier Doppelsitzventil, welches gleichzeitig für die Absperrung diente) etc., solgten ganz dem bei der Condensationsmaschine dargelegten Plan. Auch hier waren alle Hebelarme kurz und die enge, mit wenig Linien zeichnende Construction machte ein gutes Bild. Ueber die Ruhe des Ganges, die wohl beim ersten Anblick etwas fraglich schien, aber bei solider Aussührung jedesfalls erreichbar ist, konnte vor der kaltliegenden Maschine nicht mit Bestimmtheit geurtheilt werden.

Ein kleines, übrigens auch an der Sulzer-Maschine und anderen vorkommendes Detail war: das Abrunden der Stopsbüchsstanschen nach einem Halskreis, was den schmalen Wulst leicht blank halten lässt und gut aussieht.

Die anderen von dieser Firma ausgestellten Motoren waren im Allgemeinen nur verjüngte und durch Weglassung der Condensation etc. vereinsachte Modelle der beichriebenen Dampsmaschinen

Die Firma erklärte fich vor Beginn der Ausstellung außer Preisbewerbung.

G. Topham in Wien.

Die Ausstellungsmaschine war eine solche, wie sie diese Firma in großer Anzahl zum Betrieb von Sägewerken baut. Sie ist insosern mehr als gewöhnlich interessant, als hier die Zapsendrücke und Abnützarbeiten höher als in der Mehrzahl der übrigen Maschinen sind, welche Höhe jedoch den gu en Arbeitsgang, wie ich aus anderweitiger eigener Ersahrung weis, noch nicht hindert.

Es war eine auf einem unten durchlaufenden Grundrahmen liegende

Maschine mit Meyer-Steuerung und verzahntem Schwungrad

Der Dampscylinder war einfach gegossen und besas 448 Millimeter Bohrung. Der Hub betrug 0.79 Meter und nachdem das Rad normal 55 Umgange per Minute macht, beträgt die Kolbengeschwindigkeit 1.45 Meter per Secunde.

Der Schieberkasten war angeschraubt, die Schieberstangen kamen in gerader Flucht durch je eine runde Führung von den Excentern her, und die Expansionsstange war mit einem hinten gelagerten Griffrad stellbar.

Die Kolbenstange ging in der gleichen Stärke von 65 Millimeter durch und war hin en in eine Stopsbüchse geführt. Vorn war sie in einen gusseisernen Gabelkreuzkopf gekeilt, dessen Zapfen innen die Schubstange ausnahm, während seine Aussenverlängerungen in Geradführungsblöcken ruhten.

Die nicht nachstellbare Geradsührung geschah zwischen den direct an die Balken des Rahmens angegossenen unteren und je einer oberen Führungsbarre weich letztere sich an den Enden niederbogen und so ohne Zwischenstück aufgeschraubt wurden. Die Führungssächen maßen je 90 Millimeter Breite und 235 Millimeter Länge, was bei 5 Atmosphären Damps am Kolben und der Schubstangenlänge von 52 Mal der Kurbel einen Maximal-Führungsdruck von 35 Kilogramm per Quadratcentimeter gibt.

Der Kreuzkopfzapfen war 60 Millimeter dick und 100 Millimeter lang.

Der Schalendruck wird daher 117 Atmosphären betragen.

Die Schubstange endete innen und aussen je mit einem Bügelkopf; der Keil am Kurbelende wurde von einer Schraube an der verlängerten Einlagzange genalten, wie dies jetzt ein verbreitetes Detail ist, welches nicht nur eine seine Stellung gestattet sondern auch einen wirksamen Schutz gegen das Hinausschleudern des Keiles vom auf und abschwingenden Arm abgibt.

Der Kurbelzapfen, 88 Millimeter dick und 105 Millimeter lang, erfährt 83:5 Atmosphären Schalendruck und 10 Kilogramm Meter Abnützarbeit. Er steckte, von einem kurzen Hinterkeil gehalten, in einer schmiedeisernen Kurbel, in welche sowohl der Bund des Aussen- als des Lagerzapfens zu drei Viertheilen verlenkt war, was die schädlichen Momente möglichst verkleinert.

Das Kurbellager war wie der Cylinder auf das Bett, jedoch mit völlig eingelaffener Platte geschraubt. Die Nasen, welche sich hier von selbst ergeben, waren
wohl durch eine Linie schwach angedeutet, aber nachdem der Anstrich die
Zusammenstossuge deckte, so war der solide Eindruck eines angegossenen Lagers
gewonnen und in der That auch dessen Gutes, die kurzen Hebelarme theilweise
erreicht. Die Schalen waren viertheilig und jede Seitenschale mit zwei Schrauben
keilen ohne Zwischeneinlagen stellbar. Der Deckel war wohl seitlich entlastet,
aber nicht übergreisend und gleich der Lagerplatte von jederseits einer Schraube
gehalten.

Das Lager hatte 160 Millimeter Bohrung und 210 Millimeter Länge, wodurch der Lagerdruck 23 Atmosphären und die Abnützarbeit 050 Kilogramm - Meter per Quadratcentimeter der Schale und per Secunde wird.

Unmittelbar hinter den Borten, und diese streisend, kamen die beiden Excenter, in deren Gussringe die Excenterstangen conisch eingesteckt und verkeilt hielten.

Das verzahnte Schwungrad hatte 3.79 Meter Theilkreis-Durchmesser. Es bestand aus zwei Iheilen, welche einfach durch vorn ausgezogene Ringe an der Nabe und Mittelkeile im Kranze verbunden waren. Die vorhandenen 180 Zähne waren 155 Millimeter breit und in einer Theilungsstärke von 66 Millimeter an den unteren 210 Millimeter radial messenden Kranz angegossen und an den Flächen bearbeitet.

Das rückwärtige Lager der fast durchwegs 184 Millimeter dicken Radwelle hatte gleiche Dimension mit dem Kurbellager.

Ein über den Geradführungen brückenförmig stehender Watt'scher Regulator griff mit einem einsachen Gestänge an eine Dampsdrossel. Seit der Ausstellung nahm die Fabrik den Pröll'schen Regulator an.

Die Maschine trieb noch mit einer auf 180 Millimeter hubverkürzenden Gegenkurbel die Speisepumpe ihres Kessels, welche horizontal und nach Innen zu auf dem Rahmen lag. Der Antrieb derselben geschah durch eine kurze Lenkstange an den Seitenzapsen einer Gleithülse der verlängerten Kolbenstange, welche durch eine Klemmschraube mitgenommen wurde.

Die ganze Maschine machte einen wohl nicht übermodernen, aber höchst soliden und gefälligen Eindruck, welcher hauptsächlich von der tiesen Lagerung ihrer Theile aus den Grundrahmen, dessen eigener, außen geböschter, ein-

figher Kaftenform und den übrigen, in wenigst Linien gezeichneten Details ne-rührt**e.**

Stefan Vidats in Pest.

The ungarische Dampsmaschinenbau fand fich durch eine gute, aus wenig Pingeliteken aufammengesetzte liegende Maschine von nominell 15 Pferdestärken

mi Merer Steuerung, aber ohne Condensation obiger Firma repräsentirt.

Dampfeylinder war mit angegoffenem Schieberkasten und Tragblock die A. Fundament Mauerwerk mit vier Schrauben niedergehalten. Der Vorderden angegoffen und ein Seitenbalken schloss sich übergreifend an den Variant Der Seitenbalken trug die angegoffenen, vorn offenen Führungen und nature unt dem Kurbellager und dessen Tragblock ein einziges Hohlgussftück

von tower und gefälliger Form.

Der Dampfeylinder hatte 290 Millimeter Bohrung und fein Kolben 0.526 Mercer Hub. Nachdem die Maschine mit 70 Umdrehungen arbeitete, betrug die Normandigkeit 1.23 Meter per Secunde, welche durch 65 und 72 Milli meter weite Zu- und Abströmrohre reichlich bedient wurde. Das Einströmrohr berats namlich 1/20 der Kolbenfläche (die Einströmcanäle bei 24 und 150 Millimeter Ochnung 1/19), was die Strömungsgeschwindigkeit auf 25 Meter beschränkt. Das Austhomrohr bot 1/16 der Kolbenfläche.

Der Kolben beitand aus zwei im Kreis verschnittene und durch die Ko'ben langenmutter unter fich und mit der Stange verbundenen Scheiben, welche

wer Selbitipannringe zwischenhielten.

Der hintere Cylinderdeckel wie der Schieberkastendeckel waren eben und blank, fonst aber das Ganze mit Holz umkleidet. Vorn war die Stopfbüchse tu die 52 Millimeter dicke Kolbenstange verschnitten in den angegossenen

Vorderboden des Cylinders eingesetzt.

Die Kolbenstange endete mit einem aufgeschraubten und mit Gegenmutter haltenen Corlifs-Kreuzkopf, dessen nachstellbare Führungsplatten sich am han htheil der Gabel, also excentrisch der Druckrichtung stützten. Die Führungs matten waren dachförmig und hatten 99 Millimeter Breite, bei 224 Millimeter lange was bei den 5 Atmosphären Betriebsdruck und der 43/4mal Kurbelhalbmesser langen Schubstange einen Maximal-Führungsdruck von 2.8 Kilogramm per Quadratcentimeter gibt.

1)er Kreuzkopszapfen war in die Gabel conisch (vorn ohne Kops) eingepaint und durch eine Hinterschraube gehalten. Der freie Zapfentheil, der in dein Hugelkopf der Schubstange arbeitete, hatte 45 Millimeter Durchmesser und 74 Millimeter Länge, wodurch fich der herrschende Druck auf 98 Atmosphären stellt.

Vorn griff die runde Schubstange wieder mit einem normalen Bügelkopf aut den 50 Millimeter dicken, 93 Millimeter langen Kurbelzapfen (Schalendruck 71 Atmosphären, specifische Abnützarbeit o.61 Kilogramm Meter), welcher ohne liund in der schmiedeisernen Kurbel durch einen Mittelkeil angezogen fass.

Die Kurbel war im Auge, Arm und Nabe gleich dick geschmiedet und nur letztere um so viel weniger abgedreht, dass ein 5 Millimeter hoher Vorsprung blieb, welcher dem Streisen der übrigen Kurbel an den unmittelbar dahinter itchenden Lagerblock vorbeugte, nachdem auch der Zapfenbund in die Kurbel vollig versenkt war und die Lagerschalen außen ohne Borten endigten.

Die Kurbelnabe war möglichst kurz (3/4 der Nabenbohrung lang); aber durch die Summe dieser Einzelheiten wurde der schädliche Hebelarm von der Schubstangen- zur Lagermitte auf das Möglichste verringert, was der Festigkeit und der Ruhe des Ganges zugute kommt, und auch die schädlichen Dampfräume klein belässt, indem der Schieberspiegel nahe an den Cylinder rückt.

Das Kurbellager, welches mit dem centrisch ankommenden Seitenbalken und dem Grundständer zusammengegossen und mit zwei Fundamentschrauben niedergehalten war, enthielt eine viertheilige Schale. Die Seitenplatten trugen in der Mitte starke, in den Lagerkörper eingelassene Ausgüsse, welche ihre Verschiebung hinderten und deren äuserer den Druck einer horizontalen Stellschraube auf die ganze Schalenlänge steis übertragen sollte. Oben war das Lager mit einem verschnittenen und beiderseits übergreisenden Deckel und je einer Deckelschraube geschlossen und auf der Innen-, dem Rad zugekehrten Seite standen runde Lagerborten vor.

Der Lagerzapfen hatte 112 Millimeter Durchmesser und 168 Millimeter Länge, der Auflagedruck berechnet sich hier mit 17 Kilogramm per Quadratcentimeter, während die specifische Abnützarbeit 0.34 Kilogramm Meter beträgt.

Knapp hinter dem Lager kamen die beiden Excenter (52 und 80 Millimeter Hub) für die Meyer-Steuerung, deren Schieberstangen in langen Broncebüchsen in einem Ansatz am Seitenbalken vor den Stopsbüchsen geführt wurden. Das einzig unschöne und nur der billigsten Herstellung wegen verwendete Detail an der ganzen Maschine war die Stellvorrichtung für die Expansionsplatten, welche in einem auf die hinten austretende Expansions-Schieberstange direct aufgesteckten und also mit hin- und hergehenden Griffrade bestand. Doch war an der Aussenwand des Schieberskastens eine besestigte Hülse vorhanden, welche für einen Anzeiger des Füllungsgrades diente.

Das Schwungrad besass 2.53 Meter Durchmesser und 900 Kilogramm Gewicht. Sein Trörmiger Kranz war zur Ausnahme eines Treibriemens, 40 Millimeter breit, abgedreht, und stark vor dem eigentlichen Materialkern vor-

springend.

Ein Porter-Regulator, mit schön gezeichneter Vase und Metallstangen, beherrschte die Drossel.

Die Maschine im Ganzen war mit möglichst wenigen Linien gezeichnet und solid ausgeführt. Es war sast gar keine Bronce sichtbar, was in Verbindung mit der engen Construction und dem verwendeten Hohlguss einen ruhigen und guten Eindruck hervorbrachte.

Sie wog fammt Rad und Fundamentschrauben 2750 Kilogramm (3.0 Kilogramm per Quadratcentimeter Cylinderquerschnitt) und kostet loco Pest 2400 Gulden.

Fürft Salm'sche Maschinensabrik in Blansko.

Außer mehreren Proben von Maschinengus stellte diese Fabrik eine gekuppelte Forder Maschine aus, welche wegen ihrer Umsteuerung beachtenswerth erscheint.

Auf je einem unten durchgehenden Doppelrahmen von I-förmigem Querfchnitt lagen zwei gleiche Dampsmaschinen, auf deren gemeinsamer 263 Millimeter dicken Welle die Rundseil-Trommeln von 4:12 Meter Durchmesser und 808 Millimeter Breite knapp hinter den Kurbellagern sassen, während in Mitte eine Bremsscheibe ausgekeilt war.

Die Dampfcylinder hatten je 553 Millimeter Durchmesser und die Kolben 1·58 Meter Hub, wobei sie die Trommeln 25 bis 30 Mal per Minute drehten (54 bis 6·5 Meter Förder-Geschwindigkeit). Die Dampfrohre von 105 und 132 Millimeter Durchmesser für Zu- und Abströmung boten ½27 und ½17 der freien Kolbensläche an Querschnitt, was bei der hier gewählten Kolbengeschwindigkeit bis 1·58 Meter als zu gering erscheint, indem die Einströmconstante ½2 wird und der Dampf noch durch ungewöhnlich gekrümmte Wege geführt wird.

Die Dampfcylinder lagen in der Mitte durch jederseits eine vorspringende, zwischen je zwei Nasen gekeilte und an den Enden durch je eine Schraube niedergehaltene Pratze aus dem Rahmen, welcher unter dem seitlich tiesliegenden

angeschraubten Schieberkasten niedergebogen war.

Die Kolbenstange fand eine hintere Stopsbüchsenführung und trieb vorn 90 Millimeter dick und mittelst eines ausgekeilten gabelsörmigen Guss-Kreuzkopses das weitere Gestänge.

Die Führung fand an den beiden Enden der Traversen und zwar nur unten mit jener, dieser Fabrik von jeher eigenthümlichen Plattensorm statt, welche aus einer Verticalrippe mit breiter Grundslansche auf der äußeren Seite besteht. Letztere läust dann entweder auf der Fusssäche einer ausgehobelten Bettrinne oder mit der oberen Fläche unter einem überschraubten Schmiedeisenlineal.

Die Führungsflächen hatten je 92 Millimeter Breite und waren 342 Millimeter lang. Nachdem nun die Maschine mit Damps von höchstens 3:5 Atmosphären Ueberdruck betrieben werden soll und die Schubstange circa 4:4 Mal io lang

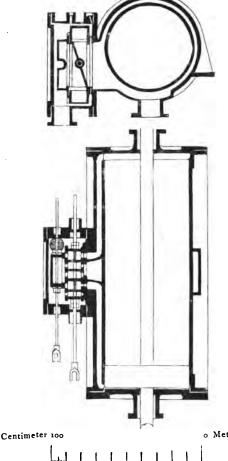
als die Kurbel war, so ergiebt sich hier der für nicht nachstellbare Flächen etwas ungewöhnliche Druck von 2.9 Kilogramm per Quadrateentimeter.

Der Kreuzkopfzapfen mit 97 und 118 Millimeter erfuhr 88 Atmosphären Schalendruck.

Die Schubstange war an beiden Enden mit Bügeln geschlossen, welche durch je zwei Quer Einlagkeile und eine mitten durch diese hindurchgesteckte Schraube gehalten waren.

In den unter 90 Grad auf die Welle gezogenen schmiedeisernen Kurbeln steckten Kugel- als Kurbelzapfen. Der Durchmesser derselben von 112 Millimeter bedingt einen Schalendruck von 90 Atmosphären und eine specifische Abnützarbeit von 0.61 Kilogramm- Meter, indem sie ungefähr nur mit 100 Millimeter Länge arbeiten, wern auch die Länge von der Wurzel weg 118 Millimeter beträgt.

Die Kurbellager waren an die Hauptbalken angegofen; ihre Schalen waren viertheilig und feitlich durch je eine Druck Keilplatte von oben ftellbar. Die Deckel waren nicht übergreifend, aber durch je zwei in die Lagerwangen gekeilte Schrauben gehalten. Im Lager maß die Welle 224 Millimeter Durchmeffer und fand 316 Millimeter Auflaglänge. Der Horizontal-





druck beträgt hier 11 Atmosphären und die geringe specifische Abnützarbeit 0·19 Kilogramm Meter.

Die Steuerung dieser Fördermaschine geschah sür jeden Cylinder durch ein einziges Excenter, dessen flache Stange ohne jedes Zwischenglied eine einzige Schieberstange angriss. Um aber sowohl vor- als rückwärts sahren zu können, wie es die Förderung verlangt, sand sich zwischen Schiebergesicht und Schieber eine Zwischenplatte, welche, mittelst des Reversirhebels verschoben, dem Einström damps entweder einen geraden oder einen gekreuzten Durchgang bot. Zu diesem Zwecke hatte die Zwischenplatte jederseits sünf Spalten, deren erste mittelste und die vierte gerade auf die Gegenseite durchgingen, während die zweite Spalte der Ausen. (Schieber-) in die fünste Spalte der Innen (Gesichts-) Seite durch einen oben an der Zwischenplatte angegossenen Längscanal übersetzte. Gleicherweise stand die sünste Ausen- mit der zweiten Innenspalte durch einen unteren Längscanal in Verbindung.

Nun arbeitete der Schieber entweder auf der ersten und vierten, den geraden Spalten, oder nach Verschiebung der Zwischenplatte durch den Umsteuerhebel auf der zweiten und stünsten, den gekreuzten Spalten, während die mittlere Spalte stets für den Dampsaustritt bereit blieb. Bei der Einstellung der gekreuzten Spalten unterstützte noch der vierte gerade Durchlass den Austritt, während bei der offenen Arbeit die Kreuzspalten auf den massiven Theil des Schiebergesichtes ausliegend geschlossen sind.

Derart wurde die Umsteuerung durch einen höchst einsachen Mechanismus erreicht, der, wenn auch etwas größeren schädlichen Raum bietend und keine Expansion zulassend (was mit einem Meyer-Schieber noch immer möglich wäre), aber auch nicht leicht in Unordnung gerathen kann und jedesfalls billig ist und verlässlich wirkt.

Ob für die Ableitung des Condensationswassers aus dem unteren Längscanal der Zwischenplatte gesorgt ist, habe ich nicht ersahren. Die weiteren Anordnungen der auch sonst wohl gesormten Maschinen, Bobinen, Bremsen, Leutwerk etc. gehören nicht in diesen Bericht.

Blansko stellte serner noch als Probe ihres Gusses den völlig unbearbeiteten Doppelcylinder einer Woolsschen Maschine aus. Jeder Cylinder (390 und 750 Millimeter rohes Mass) war mit einem Dampsmantel zusammengegossen und die Canäle für die getrennt auszuschraubenden Schieberkästen, die Dampsrohransätze, die Tragpratzen und selbst die Schraubenlöcher für die Deckelschrauben etc. waren direct im Guss enthalten, was ich aus dem Grunde ansühre, um zu zeigen dass der Mangel der Dampsmäntel an den österreichischen Maschinen ein absichtlicher und nicht etwa ein durch die Giessereien erzwungener Zustand ist.

Füra Liechtenstein'sche Maschinensabrik in Adamsthal.

Diese Fabrik stellte ausser Locomobilen und einer Sammlung von Dampfpumpen zwei liegende Dampsmaschinen aus, deren eine in gewöhnlicher Weise am Fundament lag, während die zweite, eine sogenannte ispserdige Maschine, statt durch das Mauerwerk durch den zugehörigen Röhrenkessel belastet wurde.

Letztere Maschine bestand aus zwei Cylindern von je 237 Millimeter Durchmesser, deren Kolben mit 0.33 Meter Hub der Welle 90 bis 100 Umdrehungen geben sollen. wonach die Kolbengeschwindigkeit mit I bis I.1 Meter per Secunde angenommen erscheint. Diese Cylinder lagen nebeneinander aus einem unten durchgehenden Hauptrahmen, aus welchem vorn drei gewöhnliche Zapsenlager sür die doppelt gekröpste Kurbelwelle ausgeschraubt waren. Das Schwungrad besand sich ausserhalb des einen Lagers sliegend auf der Welle,

welche in fonst normaler Weise vom gusseisernen Gabelkreuzkopf (mit unterer Führung) durch die Schubstange anzutreiben war.

Die Grundplatte reichte über die Lager hinaus und diente der Feuerbüchse des Locomobilkessels als Schutzrahmen Die Rauchkammer lagerte auf einem zwischen den Cylindern befindlichen Sattel und so belastete das Gewicht des Dampskessels und des enthaltenen Wassers jene Grundplatte der Maschine, welche in Folge dieser Construction keiner unteren Masse bedurfte.

Die Steuerung war nach Meyer und die Schieberkasten befanden sich an der Aussenseite der Cylinder. Ein Buss'scher Regulator wirkte auf ein drosselndes Ventil.

Die zweite Dampfmaschine war eincylindrig und von größeren Dimensionen. Ihr Cylinder mit hinten in einer Stopsbüchse geführten Kolbenstange lag wieder auf dem durchgehenden Grundrahmen, der eine angegossene untere und eine schön angeschlossene obere Führung für die Gleitbacken der langen Traverse enthielt. Doch war eine gegabelte Schubstunge mit zwei Innen köpsen vorhanden, was wohl einen Block-Kreuzkopf zuläst und die Maschinenlänge etwas reducirt, aber sonst aus guten Gründen nur mehr selten gemacht wird.

Das viertheilige Kurbellager mit je zwei seitlichen Keilschrauben war

auf den Bettbalken geschraubt.

Die Dampfvertheilung geschah mit einer Meyer Steuerung; zur Plattenverstellung diente ein sestes Griffrad auf der Hinterseite des ausgeschraubten Schieberkastens.

Vorn über dem Cylinder stand ein Doppelbogen-Ständer für den Buss'schen Regulator, welcher mit Aussen-Frictionkegeln angetrieben erschien; den oberen Conus drückte eine Spiralseder auf der Spindel nieder und die Bewegung der Manchette wirkte drosselnd auf das Einströmventil. An diesem Ständer, sowie an den übrigen Kanten der Maschine, der Kurbelzapsen-Stirne etc. wären die angedrehten architektonischen Ornamente wohl zu vermissen gewesen.

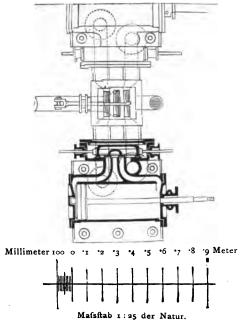
Die Speisepumpe lag nebeu den Steuerstangen und arbeitete mit verstellbarem Hub, indem ihr Kolben an dem Gleitstück einer Coulisse hing, welcher mit Spindel und Griffrad von oben einzustellen war, während die Coulisse selbst von einem Excenter bewegt wurde.

J. F. Müller in Prag.

Die Maschinenbau Anstalt von J. F. Müller in Prag stellte eine gekuppelte iopserdige Förder-Maschine aus, deren Kolben von je 228 Millimeter. Durchmesser und 0.457 Meter Hub an rechtwinklig versetzten Kurbeln arbeiteten.

Der interessanteste Theil dieser Maschine war die Umsteuerung für den Vor und Rückwärtsgang Die Dampsvertheilung geschah für jeden Cylinder mit einem einzigen Excenter und einem einzigen Schieber. Das Schiebergesicht jedes Cylinders hatte vier völlig gleichbreite Dampswege eingegossen, deren erster und dritter vor und hinter den Kolben mündeten, während der zweite wie eine normale Ausströmung, aber in gleicher Weise auch der vierte Canal jedes Cylinders zu einem beiden Maschinen gemeinsamen und in deren Mitte gesondert liegenden Umsteuerungskasten sührten. Dort mündeten sie unter den beiden äussersten dreier Spalten, deren mittlere mit der freien Lust in constanter Verbindung war Alle drei Spalten überdeckte nun ein Muschelschieber normaler Construction und dieser war mit verticalem und am Gradbogen geführtem Handhebel stellbar. Der frische Damps kam in diesen Schieberkasten und je nach der Stellung des Muschelschiebers entweder in einen oder den anderen der beiden Aussen-Dampswege zu den Treibcylindern hin.

Dadurch wird immer der von der Schieberhöhlung tiberdeckte Canal zum Ausstromcanal, während der andere für die Einströmung dient, aber die andere



Extremstellung des überlegten Schiebers vertauscht deren Function und die Mittelstellung desselben schließt beide.

Durch die Doppelschieber der Dampfcylinder, unter welchen derart außer ihren eigenen Dampswegen noch der Zu- und der Abströmcanal mit vertauschbaren Rollen münden, wird nun die Maschine zum Vor- oder Rückwärtsgang veranlasst. je nachdem der Tausch geschah. Da aber die arbeitenden Steuerkanten wechfeln. fo ift kein lineares Voreilen oder eine Vorausströmung möglich und das Excenter jeder Maschine muss unter 90 Grad gegenseine Kurbel gekeilt sein.

Die Dampsspannung wird mit einem Drehschieber geregelt, welcher direct auf der Aussenseite des mittleren Steuerschieberkastensliegt. Um diesen Drehschieber schmiegt sich der Fus und obenauf steht der Schaft einer kleinen Säule (unteres Ende des

Dampfrohres), durch welchen die Welle des Drehschiebers nach auswärts und nach aussen führt, wo sie mit einem Handgriff gestellt wird.

Aus dem Haupt-Dampfrohr geht noch je ein dünnes Rohr in die Haupt-Schieberkäften, um die, auch den Zuströmdampf innehaltenden Doppelschieber an ihr Gesicht zu drücken.

Diese einsache und handliche Steuerung, welche nur den Nachtheil der entfallenden Voreilungen und gehäuster Winkel in den Dampswegen bietet, scheint für derart kleine Maschinen (hier 16pferdige genannt) gut am Platz.

Die Dampfwege des Cylinders tangirten unter deren tiefsten Geraden, was die Wasserntsernung erleichtert; die Schieberkasten waren angegossen, aber mit eingesetzten Stopsbüchsenvasen versehen.

Weiters wäre über diese Maschine zu bemerken, das ein untenliegender Grundbalken, ausser den angegossenen schiefen Lagern, noch kurze Seitenpratzen für die ebenen schmiedeisernen Geradeführungslineale trägt, welche innen auf den Stopsbüchsen aufruhen.

Die Schubstange war von je einer Augenführung getragen und Folge dessen gegabelt. Nun müste entweder ein weit vorstehender Kurbelzapsen oder, falls das Streisen der Gabelstange an der Kurbelscheibe vermieden werden wollte, die Scheibe selbst entsprechend weit ausgenommen werden. Hier geschah letzteres, was aber einen unbefriedigenden und hässlichen Anblick gewährte, weil gerade dort (gegenseits der Kurbel) die Ausnehmung erfolgen mus, wo das Balance-Gewicht hingehört.

Zwischen Scheibennabe und Lagerborten sah man noch die unversenkten Zapsenbunde. Die vorstehenden Schraubenbolzen der Geradführung waren oberhalb der Muttern mit angedrehten Kugeln geschmückt und überhaupt sanden sich etwas viel Linien in der Zeichnung.

J. F. Müller brachte ferner noch eine Wasserpumpe mit directer Aufstellung, deren Dampscylinder einen weitabliegenden Schieberkasten freitragend hielt. Die zwei gleichgrossen Schwungräder lagen nicht symmetrisch auf der gekröpsten Kurbelachse, sondern eines sass dicht ausserhalb ihres Lagers, während das zweite noch zwei Excenter zwischenhalten musste. Das Expansionsverhältniss war durch eine Klemmschraube im Schlitz verstellbar, und also während des Ganges der Maschine nicht zu verändern, was bei einer Pumpe nicht benöthigt wird.

Erich & Hofmann in Hermannseisen (Aarnau).

Der Dampfcylinder sammt Schieberkasten, die rohrsörmige Führung, der einseitige Grundbalken und das Kurbellager waren an der Ausstellungsmaschine dieser Firma ein einziges Gusstück.

Der Dampscylinder hatte 360 Millimeter Durchmesser und der Hub 0.70 Meter. Die Umdrehungszahl mit der die (kaltliegende) Maschine arbeiten wird, konnte trotz zweimaliger Anfrage nicht erhalten werden; doch hies es, dieselbe habe mit ziemlich großer Geschwindigkeit zu lausen und habe sich namentlich für ausgesührte Sägeanlagen vortheilhast bewährt.

Die Dampsvertheilung geschah durch eine Meyer-Steuerung und die Flansche des Schieberkastendeckels ging durch die Achse der Expansionsstange. Ein Buss'scher Regulator wirkte auf eine Drosselplatte im Dampsrohr.

Die Geradsiihrung fand mit oberen und unteren Führungsplatten statt, welche rückgeschoben an den gabelsörmigen Kreuzkopf angegossen waren und den Druck also nicht centrisch aufnahmen. Die Schubstange hatte innen einen geschlossenen, außen einen ossenen Kops.

Die gusseiserne, als solche durch zwei blanke Seitenleisten gekennzeichnete eiförmige Kurbel sass dicht vor dem viertheiligen Lager, welches mit dem übergreisenden Deckel geschlossen war. Zwei Keilschrauben jederseits gestatteten die Einstellung der Seitenschalen. Die Excenterringe waren aus Gusseisen und mit etwas langen und hässlichen Flanschen verbunden.

Das Schwungrad war zweitheilig und mit vorn aufgezogenen Ringen und vier Schrauben in der Nabe und mit je drei Fretten am Kranz verbunden.

Die Maschine war als eine 20pserdige bezeichnet und machte mit Ausnahme der beiden erwähnten unbedeutenden Abweichungen den Eindruck einer gelungenen Construction. Die Ausführung der Grundbestandtheile als ein einziges Gusstück, wie es nur noch an der ungefähr gleichgroßen amerikanischen Maschine zu finden war, welche überdiess die Schieberkasten angeschraubt hatte, während er hier im Guss vereinigt war, ist die denkbar solideste und die Montirung kann rasch und genau vor sich gehen.

Brüder Noback & Fritze in Prag.

Diese Firma stellte hauptsächlich Brauereimaschinen etc. und darunter eine Dampsmaschine jener Gattung aus, welche wohl sehr billig sein mögen, aber unbeschadet dessen in manchem Detail besser sein könnten.

Es war eine gewöhnliche Maschine auf normalen Rahmen mit zwischen Nasen ausgeschraubtem Cylinder und schiefem Kurbellager. Die Kolbenstange war hinten in einer Stopsbüchse gesührt, der Schieberkasten angegossen und der gusseiserne Gabelkreuzkopf von einem unteren Schuh getragen, dessen Schwalbenschweiskanten in einer ausgehobelten, aufs Bett gegossenen Führung liesen. Um das Einbringen zu ermöglichen war die Führung am Ende offen gegossen und nur mit einem Füllstück geschlossen, was eine ganz zweckmassige Lösung ist und gut aussieht.

Dagegen steckte eine schwere Gusskurbel vor dem schmalen Lager, dessen Zapsenbunde nicht versenkt waren, und die Excenter der Meyer-Steuerung lagen nicht dicht beim Lager, wodurch der Schieberspiegel weiter als nothig vom Cylinder wegkam. Hübsch war das übrigens auch von der Carlshütte bei Rendsburg angewendete Indexdetail der Expansions Plattenstellung, ein aufrechtstehender Zeiger, dessen Gegenende von dem Aussengewinde am Griffrade mitgedreht wurde.

Eine Speisepumpe, deren Kolben direct vom Kreuzkopf mitgenommen wurde, lag seitlich am Bett, und der mittlere cylindrische Theil zwischen den beiden Endsüsen war blank gedreht. Dasur pasten aber weder die Stopsbüchsen und die Excenterslanschen, noch die Geradsührungs Einlagen auf einander.

Ein Porter-Regulator von guten Verhältnissen wirkte auf die Drossel und ein schönes schweres Schwungrad hat die Arbeit mit einem direct ausgelegten Riemen auf die Transmission zu übertragen.

M. Peterfein in Krakau.

M. Petersein in Krakau stellte eine kleine Dampsmaschine aus, welche die Fabriksnummer 1 trug, und zeigte, mit wie Wenig eine Dampsmaschine gebaut werden kann.

Auf einer ganz gehobelten Grundplatte lag der aufgeschraubte Cylinder, an dessen vorderen Deckel die Rohrsührung angegossen war, in welcher sich der mit einem Längskeil unten nachstellbare Gabelkreuzkopf bewegte. Das Kurbellager war klein und hoch und sass auf schmaler Bass, indem die Deckelschrauben auch nach unten durchgreisend gleich als Lagerschrauben dienten; das hintere Lager aber war normal und breit.

Der Schieberkasten für die Meyer-Steuerung war seitlich angeschraubt und diese von Hand aus mit einem Griffrade stellbar, neben welchem in guter Weise unmittelbar das gleichgrosse Griffrad für die Welle des Anlassventiles lag, so dass die Handhabung des ersteren keine besondere Mühewaltung verlangt.

Sowohl die Aus- als Einströmung des Dampses ersolgte von unten. Ein Kegulator mit gekreuzten Armen und einem unter den Kugeln hängenden, unschön gesorinten Belastungsgewicht wirkte auf die Drossel.

Die Speisepumpe lag auf der der Steuerung entgegengesetzten Seite, wurde aber mit einer kurzen Lenkstange und unten durchs Bett gehenden oscillirenden Querwelle von der Expansions-Excenterstange mitgenommen.

Sonst war die Maschine mit Gusskurbel etc. billig construirt, dagegen aber eine große Anzahl unnöthiger Linien an allen Kanten und ein greller Zinnober-Anstrich verwendet.

V. Prick in Wien.

In der landwirthschaftlichen Maschinenhalle stand unter den Brennerei-Ausstellungsgegenständen dieser Firma auch eine Dampsmaschine nach ziemlich altem Modell.

Es war eine stehende Maschine, deren hochliegende Kurbelwelle vorn auf einem matt-gothischen Säulenträger und hinten auf einer modernen kastenförmigen Wandplatte lag.

Auf den stehenden Cylinder stützte sich die Stangen-Geradsührung und oben war eine ganz schwach balancirte Kurbelscheibe verwendet, welche die Welle des gedrehten Schwungrades antrieb. Hinter letzterem sass noch ein Zahnrad, welches ein zweites in der Wandplatte gelagertes Rad mit 78 Eisen- in 144 Holzzähnen antrieb.

Die Steuerung geschah nach Meyer, und ein Porter Regulator, welcher unten in einem gleichfalls gothischen Ständer lagerte, wurde von der Schwungradwelle durch ein Kegelradpaar direct mitgenommen.

Die broncenen Ringe für die Dampf- und das Speisepumpen-Excenter, die hellglänzenden Kupferrohre, welche, um den Säulen auszuweichen, starke Windungen zu machen hatten etc., zeigten, das die Fabrik an Metall nicht spart.

F. H. Hedley in Wien.

F. H. Hedley in Wien stellte das Modell einer oscillirenden Dampsmaschine aus, deren Dampsvertheilung durch die beiden hohlen Kolbenstangen
und den Kolbenkörper selbst platzgriff. Der Kolben bestand aus zwei mit entsprechenden Aussparungen versehenen Scheiben, deren obere sich aus der unteren
verdrehen und so die Steuerung besorgen konnte, nachdem jede der hohlen
Kolbenstangen mit einer der Scheiben in Verbindung steht.

Die rückwärtige Kolbenstange diente für die Dampszusührung und schliest sich gelenkartig an das mit einem Wechsel versehene Dampsrohr. Dieses Gelenk bildet gleichzeitig den Schwingungsmittelpunkt für das weitere System. Der Cylinder trägt an seinem Vorderdeckel einen ansangs hohlen und dann zu einem Schubstangenkops zulausenden Angus, welcher direct am Kurbelzapsen hängt.

Die vordere Kolbenstange endet zwischen den Wangen dieses Angusses mit einem Kautschukrohr, durch welches die Abströmung ersolgt und trägt ausserdem einen seitlichen Arm, welcher der Kolbenstange während des Hubes eine kleine Drehbewegung ertheilt, indem sein Aussenende in einer Schleise halbsestgehalten ist. Diese Drehbewegung pflanzt sich in der Kolbenstange bis auf die Vorderseite des hohlen Kolbens fort und dreht diese für die richtige Steuerung.

Weil nun der Kolben mit der rückwärtigen Kolbenstange am festen Drehpunkte und der Cylinder am Kurbelzapsen hängt, so wirkt der zwischen einem Deckel und der festen Kolbenscheibe auftretende Damps entweder auf Verlängerung oder Verkürzung des Systems und drückt die Kurbel hinweg oder holt sie an.

Da sowohl der Drehzapsen im Dampfrohr als auch die steuernden Kolbenscheiben unter dem gesammten Kolbendruck arbeiten müssen und auch das Gesammtgewicht der Maschine nur an zwei Drehzapsen, aber der ganzen Länge nach frei hängt und schwingt — so ist selbstverständlich an große Aussührung des Modelles nicht zu denken. Für kleine Aussührung und für schwache Kräste scheint es seiner Einsachheit und weniger Bestandtheile halber ganz wohl geeignet, indem es ausser dem Kurbel- und dem hohlen Drehzapsen im Dampfrohre keine weitern Zapsen, keine Geradsührung, keinen Steuerungsantrieb etc. besitzt und der Cylinder ein einsaches Rohr ohne irgend einen Anguss ist. Wahrscheinlich kann man die leichtesten Dampsmaschinen nach diesem Systeme bauen.

Die Halblocomobilen-Maschinen.

Die Halblocomobilen sind kleinere mit ihren Kesseln zutammengebaute Dampsmaschinen, welche tür gewöhnlich wie stationäre Maschinen andauernd an ihrem Platze zu verbleiben haben und mit keinem Fahrgestelle verbunden sind, aber doch ihrer geringen Größe halber den Charakter der leichten Ortsänderung tragen.

Sie bilden den eigentlichen berechtigten Motor für die Kleinindustrie, da sie den verlangten Effect weitaus sicherer, geräuschloser und mit bedeutend geringeren Geldopsern für Betrieb und Anlage bieten als irgend ein Surrogat.

Während sich beispielsweise der Kohlenverbrauch einer selbst minder guten Halblocomobile auf höchstens vier Kilogramm per Stunde und effectiver Pserdekraft stellt und eine Geldauslage von st. 0.05 bis st. 0.08 verlangt, beträgt bei gleicher Arbeit und Zeit die Ausgabe bei Otto Langen'schen Gasmaschinen st. 0.12 (1.0 Cubikmeter Gas), für eine Lenoir'sche Maschine mindestens st. 0.24 und ist selbst in den noch nicht so völlig erprobten Heis Lustmaschinen etc. höher als in der verlässlich wirkenden Dampsmaschine der Halblocomobile.

Wohl passen diese Constructionen mehr für vorübergehenden als andauernden Zweck, indem das Reinigen der Kessel schwerer und das Ausstrahlen der Wärme

leichter ist als bei gemauerten Anlagen.

Der Raumersparniss halber ist der Kessel meist stehend, und mit innerer Feuerung versehen. Bei den englischen Maschinen sitzen dann Cylinder und Kurbellager direct an dem Kessel, welcher als Grundplatte dient, während die französischen Constructeure glauben, einer schweren Gussplatte nicht leicht entbehren zu können.

Die Gewichte der Halblocomobile find gewöhlich etwas höher als jene der gleichstarken Locomobile, aber die Preise sind geringer, weil die Räder etc. fehlen

und auch die Kessel einfachere Formen als dort erhalten.

Der geringeren Stabilität halber, welche die verticale Ausstellung bietet, find kleinere Kolbengeschwindigkeiten verwendet, als in den Stabil oder den eigentlichen Locomobilconstructionen. In der Mehrzahl der Halblocomobilen beträgt der Kolbenweg per Secunde 1.0 bis 1.3 Meter und erhebt sich nie über letzteren Werth, während er häusig darunter sinkt.

Mit während des Ganges variabler Expansion waren nur einzelne dieser Motoren ausgestattet, die Mehrzahl arbeitet mit einem einzelnen Schieber und

einem Droffelregulator.

W. N. Nicholfon & Sohn in Newark hatten vier kleine Maschinen in aussteigender Größe ausgestellt, welche sämmtlich nach gleichem Principe und

folgendermassen gebaut waren:

Auf der für Maschine und stehenden Querröhren Kessel gemeinsamen hohlen und als Wasserbehälter dienenden Grundplatte steht vom Kessel völlig unabhängig der centrisch zwischen zwei hohen Ständern eingegossene Cylinder. Die Ständer gehen oben in die Lager der gekröpsten Kurbelwelle über, aus welcher aussen das Schwungrad sitzt. Die Deckel der beiden Kurbellager bilden aber ein einziges Gusstück, dessen Verbindungssteg sich so weit nach auswärts wölbt, dass die Kurbel darunter passiren kann. Zwischen den Ständern sind gusseiserne Winkelschienen zur Führung des an die Kolbenstange geschmiedeten Kreuzkopses eingeschraubt. Die Schubstange hat unten ein Auge ohne Schalen

Digitized by Google

mit einem direct über den Zapsen gelegten Keil; der Schubstangenkopf bei der Kurbel ist aus hämmerbarem Gusseisen, auf die Stange mit centrischem Gewinde ausgeschraubt und mit einem Flanschendeckel geschlossen.

Auf der Aussenseite des einen Ständers erscheint der Schieberkasten angegossen, während auf die des andern die Speisepumpe geschraubt ist. Unten steht noch ein Regulator in Gestalt einer rotirenden Birne, aus deren Einziehung ein Paar winziger Kugein hervorragt. Die Centralstange beherrscht dann mittelst einer Manchette die Drossel. Diese Maschinen waren in guten Formen gegeben und mögen trotz des hochgelagerten Schwundrades genügend stabil sein, da die ganze Tragconstruction ein einziges durch den Dampscylinder wohl versteistes Gusstück bildet.

Die 2-, 4 und 6pferdigen Maschinen hatten:
127, 178 und 216 Millimeter Cylinderweiten bei
203, 254 und 305 , Hub und arbeiten
mit 180, 150 und 130 Umdrehungen per Minute, d. i. einer Kolben-

mit 180, 150 und 130 Umdrehungen per Minute, d. i. einer Kolbengeschwindigkeit von 1 2 bis 1 3 Meter per Secunde.

Die ungeführen Gewichte betragen:
1300, 2800 und 3800 Kilogramm und die Preise
fammt Kessel 82, 125 und 170 Pfund Sterling.

Robey & Comp. in Lincoln. Direct an den Fieldkessel geschraubt befindet sich oben der Cylinder, welcher mit abwärtssehender Stopsbüchse und darangesetzten vier Führungen auf die unten gelagerte gekröpste Kurbelwelle arbeitet. Letztere ruht in zwei gesondert an den Kessel gesetzten gusseisernen Lagerblöcken mit schiesem Schalenschnitt und kann das Schwungrad rechts oder links tragen. Die Speisepumpe hängt einseits an einem Excenter, während von der anderen Seite de Steuerung und der Riemenantrieb des Watt'schen Regulators besorgt wird. Die Mehrzahl der Arbeitsbestandtheile dieser Maschine bestanden aus schmiedbarem Guss.

Davey Paxmann & Comp. in Colchester. An ihren bekannten stehenden Röhrenkessel setzten Davey Paxman eine Maschine, von welcher sowohl der Cylinder oben als die beiden Lagerkörper unten direct an die Blechwan geschraubt waren. Um den Cylinder nahe seiner Achse besessigen zu können, verzichtete man auf die genau verticale Ausstellung und neigte die Längsachse der Maschine unten um so viel nach vorne, dass die Kröpfung der Kurbelwelle eben noch vor dem Kessel vorbei kann. Die Führungen, Stangenköpse etc. gleichen völlig denen einer normalen Locomobile und selbst die Lagermodelle scheinen ursprünglich Sättel gewesen zu sein Ein Federregulator lag mit horizontaler Spindel unter der Schwungradwelle und seine Manchette verschob mit einem in der Mitte gestützten Hebel einen unrunden Cylinder auf der Kurbelwelle. Dieser wirkte ähnlich der alten Meyer'schen Expansions-Pfropsensteuerung, aber mittelst eines Spaltschiebers aus die Einströmung in den Schieberkassen.

Woods Cocfe dge & Warner in Stowmarket. Auf zwei kleinen 30 Centimeter im Durchmesser haltenden Hinterrädern und einem vordern Drehgestell lag eine Gussplatte mit ausgeschraubtem Stehkessel und daran gesetzter Dampsmaschine. Der Cylinder war oben und die Maschinenachse neigte sich unten so weit nach vorne, dass die gekröpste Welle vor dem Kessel passiren konnte. Die Steuerung geschah mit zwei Excentern, welche sich wohl nicht während des Ganges, aber doch im Stillstand mittelst eines Schlitzes und Klemmschraube verstellen ließen. Der Schieberkastendeckel war schief geschnitten, so dass die Schlusssansche in die Diagonale des sonst angegossennen Schieberkastens kam. Die Schubstange war lang gegabelt, und sasse den mit Blocksührung ausgestatteten Kreuzkops mit ihren zwei durch vordere Stirnschrauben nachstellbaren Enden. Der Regulator

lag horizontal über dem Cylinder, welche Lage seinen Antrieb durch einen Riemen von der parallel liegenden Hauptwelle aus ungemein vereinsacht. Seine mit Spiralseder belastete Hülse griff in eine Drossel.

Ruston Proctor & Comp. in Lincoln geben ihren stehenden Maschinen, deren Cylinder oben und Kurbelwelle unten direct am Kessel sitzen, jene reichlichen Dimensionen und steuern sie mit dem veränderliche Füllungen zulassenden Chapmann-Excenter, welcher bei den Locomobilen dieser Firma angeführt erscheint. Die Gesammtgewichte der einzelnen Motoren sind um circa 5% höher als jene der gleich starken Locomobile, was trotz des Mangels der Räder und Verschalung und kleinerer Heizsläche hier von dem schwereren Querröhren-Kessel herrührt.

Hermann Lachapelle in Paris war der Erste, welcher die Maschinen unabhängig vom Kessel stellte. Die hier verwendeten Querröhren-Dampskessel erschienen sichon im ersten Theile dieses Berichtes (die Dampskessel) ausstührlich beschrieben und beurtheilt. Auf die Grundplatte, welche den Kessel trägt, stützen sich zwei verticale, den Kessel frei umrahmende, halbsäulensormige Ständer mit einem obern zwischengeschraubten Steg. Zur Verbindung des Ständers mit der Grundplatte trägt letztere jederseits einen dicken angegossenen Zapsen, über den der Fuss des Säulenschildes mit einer entsprechenden Bohrung past und so unbedingt richtig und in der Aehse gehalten wird. Außerdem sind noch leichte Flanschen nebengegossen, deren Verschraubung die scheinbar alleinige, weil sichtbare Verbindung bilden. Oben schraubt sich noch je in die Säulenwand eine Stellschraube, deren Stirnstäche auf den Kessel drückt und das Vibriren, aber nicht die Ausdehnungen unter der Wärme hindert.

Einer dieser Seitenschilde trägt nun eine angegossene Console, auf welcher der Cylinder mit der ganzen Bodenplatte aufruht. Der obere Deckel enthält zwei ausgebohrte Führungsschienen und diese sind oben durch eine einseitige aber verschnittene Stütze nochmals mit dem Schilde verbunden. Der Kreuzkopf enthält die Schalen seines Zapsens in sich, deren obere mit einer Stellschraube nachzudrücken ist, während die lang gegabelte Schubstange mit einsachen Augen endet. Der Schubstangenkopf beim Kurbelzapsen ist mit einem Bügel sestgeschlossen und die Hinterschale mit Keil und eingezogener Schraube stellbar, wie dies schon bei der liegenden Stabilmaschine dieser Firma erwähnt wurde. Oben über den Kessel wölbt sich der Verbindungssteg beider Säulenschilde und zwar von Lagern getragen, welche an die Schilde gegossen sind. An der Kurbelnabe besindet sich noch das Excenter angedreht, dessen Stange mit einem Kugelgelenk an der Verbindungsstelle versehen in den seitlich schief an den Cylinder gegossenen Schieberkassen sührt.

Jenseits des Kessels sitzt das Riemen-Schwungrad mit vollgegossem Kranz aber getheilter Nabe auf der Welle. In der Theilfuge ruht der Keil, welchen die Nabe mit Schrauben klemmt.

Der Regulator befindet sich in einem gusseisernen Kreisrahmen, welcher auf der Vorderseite des Steges angeschraubt ist, und der Antrieb seiner Spindel geschieht durch ein Schraubenradpaar direct von der Welle aus. Er ist einsach Watt'scher Construction und wirkt auf eine Drossel im Dampfrohr. Letzteres beginnt mit einem Drehhahn am Kessel und mündet am Schieberkastendeckel der Maschine.

Aehnlich wie das Excenter für die Steuerung zwischen Kurbelarm und Lager ist auch ein zweites innerhalb der Schwungradnabe für den Antrieb der Speisepumpe untergebracht, welche das Wasser einem kleinen Blechreservoir auf der Hinterseite des Kessels entnimmt, durch welches das Rohr der Auspussung geht und vorgewärmtes Wasser liesert.

Eine dieser Maschinen war mit Farcot-Steuerung ausgestattet, in welche der Regulator griff; eine hatte eine Coulisse für die Umsteuerung.

 $\mathsf{Digitized}\,\mathsf{by}\,Google$

Die einzelnen Theile sind mit der größten Sorgsalt ausgesührt, und insbesondere fällt die richtige Materialvertheilung durch den Mangel jeder unnöthigen klobigen Gestaltung aus. An Bronce ist nirgends gespart und ich weis aus eigener Ersahrung, dass mehrere solcher Maschinen, deren Arzeit ich dauernd versolge, seit Jahren nicht der kleinsten Reparatur bedursten. Sie leisten wohl nicht mehr als den zugesagten Essect (siehe Kesselbericht), aber bis zu diesem halten sie sich verlässlich und anstandslos

Die 2-, 6- und Spferdigen Maschinen haben 4-, Cylinderdurchmesser von 115 150 170 und 190 Millimeter, einen Hub von 200 260 300 und 350 Millimeter und gehen 85 und 75Mal per Minute, woraus fich 115 95 die mittlere Kolbengeschwindigkeit zu knapp I Meter per Secunde ergibt. Die Gewichte betragen 1050,1960, 3480 und 4500 Kilogramm fammt Keffel, und die Preise 2400, 3500, 4600 und 5800 Franken loco Paris.

Maulde Geibel & Wibart in Paris bauen stehende Maschinen nach einem dem vorigen ähnlichen Muster. Der Hängsack-Kessel (siehe Kesselbericht) steht frei im Innern eines gusseisernen Mantels, der die Maschine trägt. Dieser Mantel umschließt den Kessel mehr als Hermann Lachapelle's Halbstulen es thun, ohne dass ein besonderer Vortheil dadurch zu ersehen wäre. Die beidem Mantelhälsten stoßen nämlich oben und unten im vollen Kreis zusammen und sind mit je einer Querschraube vereint. Unten steht derselbe mit einer Kreisslansche auf der gusseisernen Grundplatte und oben schützen auch hier einige Stirnschrauben den Kessel und die Maschine gegenseitig vor dem Schwanken und Zittern.

Der Dampfcylinder ist unten an den Mantel mit vier gesonderten Pratzen angeschraubt. Die Kolbenstange ist nur in einem Auge gesührt, welches die langgegabelte Schubstange umfast, um auf den in das Schwungrad eingesteckten Treibzapsen greisen zu können. Eine Gegenkurbel des letzteren steuert den einsachen Schieber im angeschraubten Schieberkasten, während die Welle oben quer über dem Kessel liegt, um drüben nochmals ein Riemenscheiben-Schwungrad und ein Excenter für die unten an den Sockel gesetzte Speisepumpe zu tragen. Durch diese Anordnung soll eine gleichsörmige Belastung der Zapsen und mit dem der Erhalt der horizontalen Lagerung der Welle sicherer als sonst gewonnen werden.

Ein gewöhnlicher Wattregulator, welcher von einem Riemen mitgenommen wird, greift in die Droffel und auch die übrigen Theile der Maschine sind nicht neu.

Bei den größeren Maschinen dieser Art ragt der Kessel oben frei ausseinem Mantel hinaus. Die Schwungrad Welle, deren Lager in den Oberrand des Mantels eingegossen sind, läust dann in einem eingenieteten Rohre quer durch den Dampfraum des Kessels. Diese größeren Maschinen haben eine Meyer-Steuerung mit sast am Boden liegenden Griffrad, während die Einströmung, wie bei so vielen französischen Maschinen, nur durch einen Hahn und nicht durch ein Ventil ersolgt.

- 2-, 4- und 6pferdige Maschinen haben 135, 175 und 200 Millimeter Durchmesser, bei
- 280, 400 und 500 Millimeter Hub, welcher
 110, 85 und 70 Mal per Minute durchlaufen wird, was 1.03 bis 1.3 Meter
 per Secunde gibt. Diese Maschinen wiegen beiläusig
- 1785, 3360 und 4700 Kilogramm sammt Kessel und kosten complet

2000, 4400 und 5700 Franken loco Paris.

Buffaud Frères in Lyon hatten eine schwere Bettplatte vorne an den Kessel gestellt, an welche die Maschine kam. Diese Bettplatte stützte sich unten auf den Gusssockel und oben an den Fieldkessel selbst. Sie verbreiterte sich oben und trug die vorhängenden Lager der gekröpften Kurbelwelle angegoffen, während der Cylinder unten angeschraubt war. Der Cylinder trug an einer Seite den Schieberkaften und an der anderen den Körper der Speifepumpe angegoffen, wobei letzterer in schlecht angebrachter Sucht nach Symmetrie in gleiche Form mit ersterem gezwängt wurde, und auch einen so großen, wahrscheinlich nur verschalenden Seitendeckel erhielt, wie der Schieberkasten selbst. Von der Kurbelwelle hingen dann gleiche Excenterstangen zum Antriebe für Schieber und Pumpe nieder und selbst die Rohre krummten sich in unnöthiger, aber symme rischer Form. Der Stopfbüchsen-Aufsatz überdeckte den unteren Fuss und der Kreuzkops umfafste das flache Geradführunglineal auch von Innen, um gegen das Losheben geschützt zu sein. Diese und einige andere minder erwähnenswerthe nette Details, sowie eine im Allgemeinen zu massig gehaltene Ausführung konnten aber der ganzen Anordnung das üble und unstabile Aeussere nicht nehmen, welches sie durch die überwuchtige Anordnung des Motors mit der schweren Platte einseits des Kessels erhielt. Man fürchtete stets, sie werde unter der eigenen Belastung kippen, was bei halbwegs stärkerem Riemenzug an der hochgelegenen Scheibe auch naherücken dürfte, wenn nicht gute Grundschrauben angewendet find.

```
6 Pferdestärken
                           4 und
Die Maschinen von
                     2,
haben Cylinder von 120,
                         160
                              und
                                     175 Millimeter Durchmeffer,
einen Hub von
                         200 und
                                     200 Millimeter, machen
                         115 und
                                     110 Umdrehungen per Minute, 0.7 bis
                   140,
0 9 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde und kosten loco Lyon
                  2400, 3500 und 4000 Franken.
```

J. Belleville & Comp. in Paris setzen vorne an das Blechgehäuse ihrer Röhrenkessel eine große Wandplatte mit angegossenen Blöcken für die schiesen Kurbellager. Unten steht der Cylinder, welcher mit schwerem Kreuzkops und schrecklich großen Stangenköpsen die gekröpste Welle treibt. Die Führung sindet wieder auf einer hohlliegenden Schiene mit untergreisendem Hinterbügel statt und die Dampsvertheilung geschieht durch ein einziges sestgekeiltes Excenter. Die Speisepumpe wird vom Kreuzkops mitgenommen und außer einem Wasservorwärmer im hohlen Bettbalken trägt die Maschine noch sene Reihe von Automaten, welche bereits im Kesselberichte angestihrt wurden.

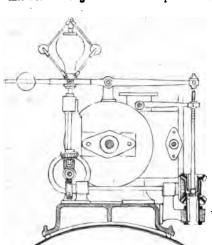
Chevalier & Grenier in Lyon. Die Maschinen dieser Firma haben liegende Kessel, auf welchen der mit dem Dampsdom zusammengegossene Cylinder ruht. Zwischen Dampsdom und Kessel reicht aber die durchgehende Grundplatte, welche ersteren mit gedrehter und verschnittener Flansche trägt. Die Führung ist colonnensörmig ausgebohrt und an den Vorderdeckel gegossen. Die Steuerung geschieht mit einem einzigen Excenter und der Schieberkasten Deckel enthält das Anlassventil, während ein parabolischer Regulator auf die Drossel wirkt. Hinter dem Cylinder steht ein Speisewasser Druckvorwarmer, welchen das Rohr des abgehenden Dampses auf dem Wege zum Schornstein durchzieht. Für das Nachsehen des Kolbens ist also der Raum nach jeder Seite beschränkt.

In der Maschinenhalle lag noch eine zweite Matchine dieser Firma, welche einen Theil der französischen Transmission betrieb. Diese war nach Wools's System zweicylinderig construirt, aber die Kolben griffen an einer gemeinsamen Traverse an. Die Steuerung sand in den jederseits aussen liegenden Schieberkästen ohne variable Expansion und mit je einem Excenter statt, und auch hier war ein aus die Drossel wirkender Regulator vorhanden, dessen Kugeln centrisch auf parabolisch gekrümmten Rundstangen liesen. Der Condensator stand seitlich und seine Lustpumpe hing an einem Excenter der Schwungrad-Welle. Das Ganze war ein ziemlich unsörmiges und oberwuchtiges Ding, welches trotz der vielen glänzenden Flächen doch nur einen trüben Eindruck hervorbrachte.

Die Firma garantirt ihren kleinsten dreipferdigen Maschinen per Pferdekrast einen stündlichen Verbrauch von 3:2 und den größten (20-40pferdigen) 1:8 Kilogramm Kohle von nicht näher bezeichneter Qualität.

Société centrale de Construction de Machines in Pantin. Auf einer durchgehenden Grundplatte oben am Langkessel (mit herausziehbaren Röhren, siehe Kesselbericht) lag die normale Maschine, welche, mit einsachem Schieber gesteuert, auf die gekröpste Kurbelwelle arbeitete.

Einzelne Details, wie der Kreuzkopf, dessen Führung weit hinter dem Zapsen begann und zwischen wuchtigen gusseisernen Linealen lief, abgerechnet, war die Maschine gut und geschmackvoll entworsen und glänzend ausgesührt. Die Lager waren schief ans Bett gegossen in dessen Höhlung eine Wasservorwärmung mit dem durchgehenden Abdamps stattsand.



Das Interessanteste an der Maschine war der Regulator System Denis, welcher wohl nur auf die Drossel, aber in einer Weise griff, dass der Gleichgang der Maschine völlig gewahrt blieb, so lange überhaupt der Arbeitswiderstand von ihr überwunden werden konnte. Ich habe mich selbst an jener dieser Maschinen, welche einen Theil der Transmission der westlichen Agriculturhalle betrieb, überzeugt, dass die Umdrehungszahl (ohne zwifchenliegendes Schwanken) constant blieb und 84 per Minute betrug, ob man das Einströmventil auf drei Millimeter oder rasch ganz öffnend auf zwölf Millimeter hob und umgekehrt fenkte.

Der Porter'sche Regulator hatte nämlich eine doppelte Uehertragung, wovon eine direct auf die Drossel ging, während die andere die Zugstange zwischen Regulator und Drossel

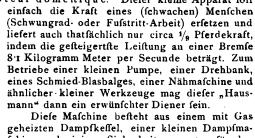
verlängerte oder verkürzte und fo die Rückkehr der Kugeln in die Normallage ermöglichte, ohne die gleichzeite Rückführung der Droffel zu bedingen. Zu diesem Zwecke endete der Droffelarm mit einer Schraubenmutter, durch welche die vom Manchettenhebel niederhängende Regulatorstange mit einem Schraubengewinde anfassend hindurchging. Aenderten also die Kugeln ihre Lage, so nahmen sie fofort die Drossel mit. Nun ging aber diese Hängstange noch tiefer und tauchte in die Höhlung zweier übereinander stehender Kegelräder, welche durch ein gemeinsames drittes Kegelrad zu stetiger entgegensetzter Bewegung angetrieben wurden. Jede der beiden hohlen Kegelrad-Naben trug innen mit kurzer Ausnahme bei der Trennungsstelle einen Langkeil und die einhängende Regulatorstange endete mit einer Doppelnase, welche bei normaler Kugelstellung unberührt in den freien Raum der Trennungsstelle Platz fand, jedoch sofort nach links oder rechts mitgenommen wurde, wie sich die Manchette senkte oder hob. Durch die erzeugte Drehung verschraubt sich nun das Gewinde am oberen Theile dieser Stange in der Mutter am Ende des Droffel armes und verrückt also die wirkende Länge der Kuppelung zwischen Manchette und Drossel.

Nach kurzem Schwanken, wobei die Schraube bald links bald rechts dreht, aber die Geschwindigkeit sür das Auge wenigstens constant scheint, stellt sich so

jene neue Lage des Gestänges zurecht, bei welcher die normale Drehungszahl wieder eingehalten werden kann.

Es ist einleuchtend, dass diese wenig complicirte Uebertragung auch in anderer Weise, als nun beschrieben, anzuordnen möglich ist und beispielsweise die Doppelkegel auch oberhalb des Drosselarmes eingeschalten werden können. Die Hängstange kann serner statt der Drossel die Daumenwelle einer Farcotsteuerung stellen, wie es die ausstellende Firma auch anwendet, und dürste auch auf andere Steuerungen vortheilhast verwendbar sein.

Mignon & Rouart in Paris brachten die kleinste Maschine der Ausstellung, den sogenannten Moteur domestique. Dieser kleine Apparat soll



Diese Maschine besteht aus einem mit Gas geheizten Dampskessel, einer kleinen Dampsmaschine und einigen Sicherheitsapparaten für den gleichmäsigen Gang. Der Kessel besteht aus einem 240 Millimeter weiten, 550 Millimeter hohen Blechmantel, der unten mit einer Rohrwand geschlossen ist, und auf einem Gusssockelsteht, in dessen Innenraum eine Krone von 24 Bunsenbrenner-Gasssammen die Heizung besorgt.

Die Verbrennproducte steigen durch einen Kranz kupserner, 20 Centimeter langer Rohre in eine Rauchkammer, um durch ein eingesetztes, mittleres Abzugrohr wieder nach abwärts zu kehren und in einen Schornstein zu entweichen, der sich an den Gussockel schliest. In dieses mittlere, 85 Millimeter weite Absallrohr hängt aber

noch ein Blechfack von 60 Millimeter Durchmesser nieder, der von der Gussdecke der Rauchkammer getragen wird, aber im Innern des Kessels bis nahe zur Decke reicht, wo er offen in den Dampfraum mündet. Die Entnahme des Dampses aus dem Kessel geschieht aber sast am Boden dieses von den abziehenden Verbrennproducten geheizten Sackes und ersolgt daher in möglichst trockenem Zustande. Die Größe dieses Dampstrockners und Ueberhitzers wurde angeblich derart auserprobt, dass die Temperatur des Dampses nie 240 Grad C. übersteigt. Andere Kessel haben statt der Rohre einsach eine gewellte Guswand eingebaut.

Der Kessel besitzt einen Mignon-Manometer, aber keine Speisepumpe, sondern nur einen hahngeschlossener Fülltrichter, durch welchen der Wasserbedarf eines halben Tages eingegossen werden kann. Statt Wasserglas und Sicherheitsventil ist ein kleiner Gasdruck-Regulator verwendet, der aus einem auf dem Kessel sitzenden gefalteten Metallrohr besteht, welches der Damps zu strecken und ein Gewicht zu stauen bestrebt. Dieses gefaltete Rohr soll sich unter der mindesten Druckschwankung in eine andere durch die Gewichtsauslage regulirbare Höhe stellen und den Gashahn völlig verlässlich halten. Da aber das Belastungsgewicht in den Kessel hineinhängt, und ein steises Gehäuse das dehnbare Rohr umschließt, so soll nie eine höhere als die zulässige Spannung (8 Atmosphären) eintreten können, indem

fonst die Flammen fast zum Erlöschen gebracht werden. In manchen Maschinen geht noch ein horizontales Wasserrohr quer durch die Rauchkammer, in welchem eine Kupferstange an einem Ende sestgehalten liegt. Das freie Ende reicht aber durch die Kesselwände zum Gashahn, So lange genug Wasser im Kessel, das heisst noch solches im Wasserrohre euthalten ist, bleibt die Kupferstange ruhig; sollte jedoch das Wasser tieser sinken, so erwarmt sich die Kupferstange rasch und bei 300 Grad soll sie den Gaszutritt gänzlich abschließen.

Die Dampsmaschine selbst besteht aus einem Cylinder von circa 30 Millimeter Bohrung und 50 Millimeter Hub; sie soll bei ¼ Füllung und 300 Touren per Minute im Mittel 5 Kilogramm-Meter per Secunde leisten, und dasür circa 0.44 Kubikmeter Gas per Stunde brauchen. Die sämmtlichen Fixtheile der ganzen Maschine sind aus einem einzigen vollgegossenen Stück Metall herausgebohrt, zu welchem Zwecke nicht nur die Geradsührung, sondern auch die Dampswege und der Schieberkasten rundcylindrisch gezeichnet sind. Um die hohe Expansion mit einem einzigen Schieber zu gewinnen, musste dieser große Ueberdeckungen erhalten, und um trotzdem nicht unvortheilhaste Compressionen einzusühren, ist die innere Deckung negativ, so dass durch eine Zeit hindurch die Ausströmung von beiden Kolbenseiten weg stattsindet.

Diese kleinen Motoren werden auch ohne Kessel geliesert, um der Kleinindustrie noch leichter zugänglich zu sein, wenn nur deren Mehrere sich den Damps in einem gemeinsamen Kessel zu erzeugen vereinigen wollten.

Guppa & Co. Auf dem bereits im Kesselbericht beschriebenen Dampserzeuger lag eine Maschine direct, d. i. ohne Grundplatte ausgeschraubt. Um die Axe derselben möglichst tief zu erhalten, war eine Kurbelgrube durch Einwärtsdrückung des Kesselbleches erzeugt, an dessen Rand gesondert die zwei schiefen Lager der gekröpsten Welle standen. Diese Lager, deren Deckel übergreisend waren, hatten eine Zeichnung, als ständen sie mit Zwischenplatten am Kessel, was aber nicht der Fall war. Die Geradsührung fand auf einem einzigen hohlliegenden Führungsbarren statt, auf welchem der Kreuzkopf mit einer Gegenplatte untersangend lies. Eine Meyer-Steuerung besorgte die Vertheilung und ein riemenbetriebener Watt'scher Linsenkugel-Regulator die Drosselung des Dampses. Die Schwungrad-Arme schienen bestemdlich stark gekrümmt.

Backer & Rueb in Breda stellten eine sogenannte 4pserdige Maschine aus, deren Cylinder von 160 Millimeter Bohrung oben an einen guseisernen Rahmen geschraubt war, welcher seitlich am Querröhren-Kessel (siehe Kesselbericht) stand. Der Rahmen stützte sich unten auf eine Grundplatte und die gekröpste Welle lag bei der Kurbel in einem an den Rahmen gegossenen Lager und aussen sowohl als in der halben Länge in je einem ziemlich hohen Stehläger, welches auf die Grundplatte geschraubt war. Der Dampscylinder hing hoch oben und die niederreichende Kolbenstange wurde von einem Auge gesührt, welches die sast 7 Kurbel-Halbmesser lange, gegabelte Schubstange umfaste. Diese Stange hatte bei den Verbindungen mit der Kolbenstange zwei und bei der Kurbel einen mit stachen Flanschen endenden Schast, welcher je mit ausgelegten Schalen, Flacheckel und zwei Durchsteck-Schrauben die Zapsen umschloss (Marinesorm). Die ausserhalb der Lager sitzende Schwungrad-Riemscheibe war balancirt.

Die Dampfvertheilung geschah durch zwei Excenter, und das zur Expansion dienende war wohl nicht während des Ganges, aber doch beim Ruhestand der Maschine verstellbar, um die Füllungsgröße zu ändern. Statt der Charniere waren eingeschweißte Flachstahl-Stücke zwischen Excenter und Schieberstange verwendet. Ein Watt'scher über der Welle stehender und mit einem holzverzahnten Kegelrad betriebener Regulator wirkte in seiner fortgesetzten Achse nach oben auf die Einströmdrossel. Eine Speisepumpe lag seitlich auf der Grundplatte und sandte ihr Wasser durch einen Hohltheil des Maschinenrahmens, durch

welchen auch das Auspuffrohr geführt war in den Kessel. Der Hub des Kolbens betrug 330 Millimeter, und da er normal 110 Umdrehungen per Minute bewirken soll, hat er mit 1.2 Meter Geschwindigkeit per Secunde zu arbeiten. Der Preis dieser Maschine war mit 1800 fl. österr, Währ. bezeichnet.

B. Morell in Bern. Ich habe schon im Berichte über die Dampskessel, die mir wenig gut scheinenden Ideen besprochen, welche von diesem Constructeur in einer Zeichuung ausgestellt waren. Die für "hohe Kolbengeschwindigkeit" bestimmte Maschine dieses "topserdigen" Motors bestand nun aus einem nach Wools'schen-System gekuppelten Cylinderpaar von 76 und 152 Millimeter Bohrung, welche zusammengegossen waren und deren zwei Kolben an einer gemeinsamen Traverse hingen Die Cylinder sollen um ihre unteren Deckel oscilliren, wobei die Stützsstächen zugleich als Steuerung wirken, indem sich entsprechende Schlitze öffnen oder decken, je nachdem sich die Neigung der Cylinder stellt. Die gemeinsame Traverse enthielt einen kurzen rippenversteisten Angus, welcher dire & auf die Kurbel wirkte.

Nun hatten die Kolben 230 Millimeter Hub und sollen bei 10 Atmosphären Dampsdruck der seitlich des Kessels lagernden Kurbelwelle 350 Umdrehungen per Minute ertheilen, was 2.7 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde gibt.

Es müsste nun erst ein genaueres Studium ergeben, ob mit Rücksicht auf die mitschwingende Gesammtmasse der Doppelcylinder diese Geschwindigkeit überhaupt möglich oder zulässig ist: aber abgesehen davon scheint mir ein Umstand den Standpunkt dieser Construction hinlänglich zu beleuchten: Die Füllung des kleinen Cylinders foll 75 Percent betragen. Nachdem nun die Dampfvertheilung nicht durch ein voreilendes Excenter, sondern durch den in den oscillirenden Cylinderboden eingegossenen Canal ersolgt, so sindet der Schluss bei derselben Neigung statt, bei welcher die Einströmung begann. Ist ein lineares Voreilen vorhanden, so findet eine gleich große Verspätung jenseits des todten Punktes statt, als ersteres austrat; ersolgt aber der Schluss bei 75 Percent Kolbenweg, so öffnet der Canal erst bei 25 Percent und der bereits durchlausene Raum füllt fich nun mit Dampf, dessen Volldruck-Wirkung absolut verloren bleibt. Was nun diess für eine Maschine für "hohe Kolbengeschwindigkeit" sein kann, welche statt eines linearen Voreilens ein derartig großes Nacheilen hat, und wer die Masse der Kolben mit jener für die kleine Maschine hohen Geschwindigkeit der Kurbel folgen machen foll, wurde sichtbar nicht bedacht. Wenn es, wie hier nicht anders möglich, die Kurbel thun foll, fo muss sie ansangs ziehen, um dann nach 25 Percent Kolbenweg felber vom nun erst auftretenden Dampsdruck gedrückt zu werden, und nachdem diess geschieht, wann die Massen bereits bedeutende Geschwindigkeit erlangt haben, so wechselt unter derselben Zug und Druck im Gestänge und bedeutende Stösse scheinen unvermeidlich. Soll aber der Niederdruck den kleinen Kolben mitnehmen, so wechselt dann die Druckrichtung in der Traverse, welche ohnediess nur von den Stopfbüchsen und allentalls von den Kolben und der Länge des Kurbelzapfens geführt ist und bald ihrer kippenden Tendenz Lust machen würde.

Ferner ist die Füllung gar nicht veränderlich und ist diese mit 75 Percent im kleinen Cylinder fix (und eine kleinere Füllung würde noch mehr Volldruckwirkung zerstören), so erscheint die Verwendung eines Niederdruckcylinders ziemlich überstüffig, denn für eine fünsfache Expansion gibt es bald eine gute Steuerung, welche dabei auch nicht wie diese unter dem vollen Kolbendruck auf den Schieberstächen geht.

Die Maschine ist nach ihrer Zeichnung ohne Condensation gedacht. Wegen der sunstallen Expansion mus also der Damps mindestens 6 Atmosphären Spannung haben, um nicht unter den Lustdruck zu sinken. Nun ist aber ein Regulator für eine Drossel projectirt, dessen verwersliche Wirkung wohl nicht weiter versolgt zu werden braucht.

Kleyer & Beck. Auf den liegenden Kessel mit rückkehrenden Rohren lag eine 4pserdige normale Maschine und der hohle Fuss des Cylinders diente mit als Dampsraum des Kessels. Die Maschine war in etwas harten und älteren Formen construirt; erwähnenswerth ist nur ein guter Porter scher Regulator, welcher wohl auf die Drossel einwirkte, aber sonst nach richtiger Anschauung und einsach gebaut war. Dieser bestand aus einem vasensormigen Gewichte von 260 Millimeter Höhe und 194 Millimeter größtem Durchmessen, in welches unten die Manchette direct eingedreht war, während es oben die Drehbolzen für die Kugelstangen ausnahm. Letztere verlängerten sich nach einwärts und stützten sich mit Schneiden auf die Endstäche der Spindel, auf welcher sich die Vase durch einen Langkeil mitgenommen verschieben kann. Die Kugeln hatten je 175 Kilogramm und die Vase 21 Kilogramm Gewicht; die normale Drehung des Regulators sindet mit 140 Umdrehungen per Minute statt, während diese ohne Gewicht 70 Drehungen betragen würde.

Köbner & Kanty in Breslau legen die Dampsmaschine unten auf jene Sockelplatte hin, welche den Fieldkessel tür dieselbe trägt. An der Maschine selbst ist wenig Bemerkenswerthes, aber die Umsteuerung derselben ist neu. Die Gegenkurbel verlängert sich nämlich und ist in das Auge einer Scheibe gekeilt, vor welche das eigentliche Excenter anliegt. Die Kuppelung dieser beiden aneinander anliegenden Scheiben geschieht durch eine axiale rhomboedrische Platte, welche mit parallelen, aber schießegen die Achse geschnittenen Rändern das Excenter gegen die Grundscheibe verschiebt. In der mittleren Stellung decken sich die beiden Scheiben und die bewegliche wird desto mehr nach der einen oder anderen Richtung verschoben, je tieser die Rhomboeder-Platte versenkt ist oder je weniger sie eintaucht.

Die Folge der Verstellung ist nun eine mehr oder minder große Excentricität nach der einen oder anderen Richtung, aber ohne Voreilung. Letztere ließe sich wohl auch einstellen, wenn man den Rücklauf verschlechtern darf. Die stellende Platte hängt nun am kurzen Ende eines Flacheisen-Hebels, dessen Handgriff sich beim äußeren Cylinderende besindet. Dieser Hebel sedert nun seiner Länge halber selbst bei der Einstellung ohne Damps, und da die ganze Reibung der Schieber und Excenterringe etc. excentrisch auf seinen Drehpunkt fällt (eine Lagerung der Scheiben außerhalb des Kurbel-Treibzapsens sindet nicht statt), so scheint diese Umkehrungsart wenig solid, und auch der unvollkommenen Dampstvertheilung wegen nicht empsehlenswerth.

Johannes Haag in Augsburg. Auf einem Angus der Grundplatte, auf welcher der Röhrenkessel steht (siehe Kesselbericht), lag ganz gesondert aufgeschraubt eine oscillirende Maschine nach dem Systeme Schmid in Zürich, bei welcher der Cylinder auf seinem Schiebergesichte schwingt und an Schildzapfen niedergehalten wird. Diese Anordnung soll bei den hydraulischen Motoren eingehend besprochen werden.

2-, 4-, 6- und 8-pferdige Motoren dieser Art kosten 1000, 2000, 2500 , 3200 fl. sammt Kessel.

R. Wolf in Buckau, Magdeburg. Der Kessel dieser auf Tragfüssen stehenden Halblocomobile wurde bereits im Kesselberichte angesührt. Die Maschine liegt nicht seitlich, sondern genau in der Mitte desselben, und besteht aus einem in den Dampsdom eingegossenen Cylinder und einem hohlgegossenen Quer-

attel mit aufgeschraubten schiesen Lagern für die gekröpste Welle. Zwischen Cylinder und Lagersattel besindet sich noch eine Gussplatte zwischengeschraubt, welche die vier gusseisernen Führungsschienen gesondert trägt. Auf dem Lagersattel und über der Welle reitend steht serner noch ein Regulatorständer, dessen Spindel von einem Kegelrad der Welle angetrieben wird.

Diese Aufstellung ist nun ziemlich umständlich und schwer. Die Zwischenplatte unter der Führung nützt umsoweniger, als sie am Cylinder mit horizontaler und an der Lagerplatte mit verticaler Flansche antrifft und keine obere Verbindung vorhanden ist.

Die Cylinder besitzen für die 6., 8- und 10pferdigen Maschinen 180, 210 " 235 Millimeter Durchmesser bei 300, 315 " 315 " Hub.

Nun liegt die Zeichnung einer sogenannten 16- bis 19pferdigen Maschine dieser Firma vor, der ich Folgendes entnehme:

Der Cylinder hat 315 Millimeter Durchmesser und der Kolben 390 Millimeter Hub.

Bei der normalen Umdrehungszahl von 90 Touren per Minute entspricht dies dem Kolbenweg von 117 Meter per Secunde. Die Dampswege unter dem einsachen Schieber der Steuerung bieten bei 20 und 163 Millimeter Breite und Höhe 1/23 der Cylinderstäche nach Abschlag der halben Kolbenstangen-Fläche dar. Nun führt aus dem Dom ein eingegossenes U-Rohr in den Schieberkasten. Dieses Rohr ist auf der gemeinsamen Aussen-Stirnseite durch eine Platte zugängig und enthält in einem Schenkel das Absperrventil und im anderen die Drossel. Das Absperrventil mist 55 Millimeter Durchmesser oder 1/34 Cylindersläche, während das Drosselrohr 48 Millimeter Durchmesser oder 18 Quadrat-Centimeter besitzt, welche sich aber bei der 25 Millimeter dicken Nabe der Drosselplatte um 11 Quadrat-Centimeter auf eine frei bleibende Oessenung von 7 Quadrat-Centimeter, das ist 1/107 des Cylinder-Querschnittes reduciren. Dass beim Durchdrängen des Dampses durch eine so kleine Fläche der Kesseldruck nicht in den Schieberkasten kommen kann, leuchtet ohne Weiteres ein.

Der Antiebsmechanismus ist in normaler Form gehalten, die Schubstange besitzt den sechssachen Radius der Kurbel als Länge und endet beiderseits mit je einem Bügelkopf. Die Umdrehungen des Watt'schen Regulators erscheinen durch das Kegelradpaar ins Langsame übersetzt und betragen nur halb soviel als jene der Hauptwelle, indem das kleinere Rad auf dieser steckt Die Wirkung ersolgt auf die Drossel. Erwähnenswerth ist allensalls noch die Ausstellung des liegenden Speisepumpen-Kolbens auf die Schieberstange, wodurch eine gesonderte Geradsührung entsällt, aber die Schieberstange aus dem Pumpenkörper mit einer Hinter-Stopsbüchse austreten muss.

Bei einer mehrstündigen Bremsung sollen solche Maschinen einen Verbrauch von 28 bis 3 Kilogramm westphälischer Steinkohle per Stunde und Pferd ausgewiesen haben.

Sächfische Dampsschiffs. & Maschinenbau-Anstalt stellte eine Copie der Hermann-Lachapelle'schen Maschinen aus; der Kessel zeigt wohl einige Abweichungen (siehe Kesselbericht), und wenn ich mich recht erinnere. ist die gute Verbindungsart der Ständersäulen mit der Grundplatte durch den großen centrischen Tragzapsen nicht verwendet, sondern eine Verschraubung benützt; sonst war jedoch keine wesentliche Constructionsabweichung von dem französischen Original bemerkbar.

Die erste Brünner Maschinensabriks - Actiengesellschaft brachte an der Grundplatte ihres bereits im Kesselberichte beschriebenen stehenden Kessels eine schöne liegende Maschine an, deren Cylinder mit angegossenen Schieberkasten und seitlich angeschraubter Speisepumpe versehen war. Die Führung sand nur unten mit normaler Schuhsührung statt, und der Antrieb ersolgte mit einer Kurbelscheibe vor dem auf die Grundplatte geschraubten schiesen Lager. Die Steuerung geschah von einer einsachen Gegenkurbel aus und ein über den Cylinder geschraubter, schnurbetriebener Porter-Regulator wirkte auf die Drosselklappe ein.

Maschinensabrik Adamsthal. Der stehende Kessel der 2pserdigen Halblocomobile dieser Fabrik trug oben den Cylinder und unten die Welle. Das Führungsauge für die Kolbenstange war von zwei an den unteren Cylinderdeckel geschraubten Hängeschienen getragen und die beiden Wellenlager bildeten ein einziges Gusstück. Das Schwungrad sals ausserhalb des einen Lagers und die einsache Steuerung geschah von einer Gegenkurbel aus.

Maschinensabrik Wittkowitz. Dieses große Eisenwerk stellte als Muster seiner Maschinensabrication eine sehr schön gearbeitete stehende Maschine aus, welche in einem Field'schen Kessel bestand, an welchem oben der Dampscylinder und unten der Lagersattel für die Kurbelwelle, jedes gesondert angeschraubt war. Die Steuerung geschah durch ein einziges Excenter und der Regulator wirkte auf die Drossel.

Peter Fischer in Wien. Der Kessel dieses Motors wurde bereits im betressenden Berichte gewürdigt. Die Maschine dieses Motors bestand in einem Cylinder von 224 Millimeter Durchmesser, dessen Kolbenstange ein oben ossense weites Rohr formte, welches durch eine ausgeschraubte metallgedichtete Stopsbüchse nach außen trat. Die Schubstange griff am Boden der Rohrhöhlung an einer in den Kolben geschraubten Gabel an, wobei keine Nachstellung außer det Auswechslung der Stahlaugen möglich war. Der obere Cylinderdeckel war angegossen und setzte sich in einem 290 Millimeter weiten Gussmantel fort, welcher oben die gleichfalls angegossenen Kurbellager enthielt. Die Lagerdeckel gingen aber wieder in einen Gussdeckel über, der den Gussmantel halbkugelsörmig schlos, wodurch der ganze Mechanismus geschützt, aber auch schwer zugänglich wurde. Diese Decke trug noch überdies den mit Riemen und einem Schrauben-Radpaar angetriebenen Porter schen Regulator, welcher aus die Drossel ein wirkte.

Die untere volle Kreissläche des Kolbens verhielt sich zur oberen Ringfläche wie 3:2 und der frische Damps soll mit 3 Atmosphären Spannung erst oben mit Volldruck und hierauf unter den Kolben geleitet mit Expansion wirken, wobei eine Gesammtexpansion von 2:3 eintritt. Dieser Gewinn scheint durch die Anordnung der Maschine, deren Kolben beim Hubwechsel sast ohne Druck arbeitet, wohl theuer bezahlt. Der Hub betrug 158 Millimeter und bei den beabsichtigten 170 Touren der Maschine stellt sich die Kolbengeschwindigkeit auf 0.83 Meter per Secunde.

Die Locomobilen.

Die allgemeinen Bemerkungen über diese so rasch eingebürgerten und sonst wohl bekannten Maschinen sinden sich bereits an der Spitze des gleichnamigen Abschnittes im Berichte über die Dampskestel als der ersten sich dasur ergebenen Gelegenheit. Dort sind auch die wesentlichen Unterschiede in der Arbeitsfähigkeit der englischen und französischen Constructionen etc. angesührt und hier erübrigt nur mehr der Bericht über die aus die bekannten Kessel gesetzten Maschinen.

Im Ganzen und Großen unterscheidet sich die Maschine der Locomobile nur wenig von einer anderen Normalmaschine. Der Lagerung halber ist stets die gekröpste Kurbel verwendet und bei Estecten bei oder über 12 Pserden ein Cylinderpaar verwendet. Stärkere als sogenannte zwanzigpserdige Maschinen kommen in dieser Form nicht vor und selbst bei diesen scheint schon die Grenze der vortheilhasten Dimensionen überschritten.

Die Normalgröße liegt zwischen 6 und 12 Pferden und die Mehrzahl der Ausstührungen (vielleicht drei Viertel der sämmtlichen) beützen nominell acht Pferdestärken. Hierbei gibt sich durch die Radentsernungen ein solides Stehen ohne übermäsiges Gewicht sür Jen Transport, durch die Kessel und Maschinengröße, eine handliche Wartung, und nachdem der Essect durch Heizung etc. ungesähr von der Hälste bis vorübergehend zum Doppelten des Nominalen geändert werden kann, so erscheint eben diese Größe des Motors am besten verwendbar.

Im Folgenden sind die Dimensionen der 6., 8 und iopferdigen Maschinen ausgenommen, wobei der bereits im Kesselberichte erwähnte Unterschied zwischen englischer und französischer Construction (nachdem die Erzeugung solcher Maschinen in Ländern deutscher Zunge gering ist) auch bezüglich der Maschine wieder deutlich hervortritt.

Die englischen Dampscylinder sind nämlich durchschnittlich größer als die französischen gleich bezeichneter Krast und die Producte aus Cylindersläche und Kolbenhub verhalten sich wie 15:1. Die Kolbengeschwindigkeiten sind wohl gleich und betragen im Mittel 1'4 Meter per Secunde und nachdem die Dampspannungen der englischen Locomobile vier Atmosphären gegen sechs der französischen betragen und sich daher eben verkehrt wie die von den Kolben durcheilten Volumen verhalten, so sollte man die erreichbaren Effecte für gleich wähnen.

Dennoch ist eine französische Locomobile weitaus schwächer als eine englische gleicher Bezeichnung. Denn nicht nur ist die Heizsläche ersterer (1°0 Quadrat meter per Pferd) kleiner als in den englischen, wo 18 Quadratmeter dassür bemessen find, sondern auch die Roste sind im Verhältnisse zur Heizsläche kleiner als in der englischen Maschine. Ueberdies ist der Kessel der letzteren ebenso stark, wenn nicht stärker, als die französischen Kessel und ein Ueberspannen der angenommenen 4 auf 5 und 6 Atmosphären ist eine gewohnte alltägliche und gesahrlose Sache. Nachdem nun sowohl Kessel wie Maschine reichlicher dimensionirt sind, ist die Mehrleistung der einen gegenüber den anderen klar.

Die englischen Maschinen sind ausnahmslos ohne Grundplatte auf den Kessel gesetzt, während es keine französische Locomobile in der Ausstellung gab, welche einer schweren zwischengelegten Grundplatte entbehrte. Dies macht nebst den in letzteren beliebten gusseisernen Führungsschienen (gegen die schmiedeisernen dort) und mehreren anderen Details die französische mit der englischen als gleich statk bezeichneten Locomobile auch gleich schwer im Gewichte und weil mehr

Gusseisen verwendet wird, auch etwas billiger im Preis. Trotz der Erreichung dieser beiden letzteren trügerischen Ziele steht aber der geringen Leistungssähigkeit halber die französische Maschine der englischen nach und diese behauptet mit Recht

den errungenen Markt.

Die englischen Maschinen zeigten gegenüber ihren älteren Constructionen eine wesentliche Neuerung, welche dem Kessel das Ausdehnen unter der Wärme gestatten soll, ohne auf die direct ausgesetzte Maschine zurückzuwirken. Zu diesem Zwecke wird der Dampscylinder sest auf den Kessel geschraubt, während das Kurbellager von diesem nur getragen, aber nicht steif gehalten wird. Letzteres ist dann mit dem Cylinder durch axiale Stangen verspannt, welche die Constructionsdrücke aufsangen und so das Princip der directen Verbindung in der Krastebene zur Geltung bringen.

Die Art und Weife, in der die Kurbellager in gleicher Entfernung vom Cylinder gehalten werden, ist mannigfach und von jeder Firma anders versucht, wie

diess bei den Einzelnen zu finden ift.

Während des Ganges variable Expansion erscheint noch selten verwendet,

was der verlangten Einfachheit wegen auch nicht überall am Platze wäre.

Die Umkehrung der Bewegnng ist meist durch das an einer Nebenscheibe sestgeklemmte, aber nach Lüstung einer Mutter verdrehbare Excenter ermöglicht, wenn nicht, wie es für Förderlocomobile etc. geschieht, eine Coulisse vorkommt.

Die Regulatoren greifen meist in die Droffel und reguliren den Gang

nur grob.

Die Detailconstruction der Maschine, die Damps-Wegsweiten. Zapsenbeanspruchung, Formgebung etc., weicht nur wenig oder gar nicht von den bei

den Stabilmaschinen erörterten Principien und Größen ab. Sämmtliche Locomobile haben heute eiserne Räder, wobei die Arme aus

Flacheisen in zwei gegeneinanderstehenden Kegelstächen untergebracht sind. Die Innenenden sind dann in einer langen gusseisernen Nabe vereinigt, während außen entweder ein ausgenieteter Kranz aus zwei Winkeleisen und einer Bandage, oder ein die Arme eingegossen haltender Gusring das Rad vollendet. Die hölzernen Räder sind fast gänzlich verschwunden, was wegen des Losewerdens der Speichen durch die wechselnden Temperatureinstüsse und wegen des Auswalzens der Reisen geschah. Die Unterbringung der Hinterachse geschieht meist in Mitte des Heizmantels, wobei die Achse um diese herumgehend gekröpst werden muss. Dieselbe wird auch häusig gerade, und zwar auf der Stirnseite des Heizmantels vorbeigesührt, wobei sie des größeren Radstandes haber die Maschine stabiler arbeiten läst, aber selbst stärker belastet und beansprucht erscheint.

Ausgestellt hatten fast sämmtliche Firmen, welche überhaupt Loco mobile

erbauen, und diese find:

Clayton & Shuttleworth. Die Kessel dieser größten Firma im Locomobilenbau wurden bereits im Kesselberichte aussührlich behandelt. Die Maschinen sind tonangebende Vorbilder, nach welchen sich eine große Zahl von übrigen Firmen hält oder halten sollte, denn es sind Muster einsacher und zweckentsprechender Construction.

Der Cylinder ist doppelwandig im Guss und sitzt wenig seitlich auf der runden Decke des Heizmantels, um die Kurbelwelle etwas tieser lagern zu können, als es in Folge ihrer Kröpfung geschehen könnte, salls sie über der Mitte des

Keffels rotirt.

Die Cylinderdurchmesser der 6, 8 und 10pserdigen Maschinen betragen 197, 228 254 Millimeter, die Kolbenhube 305, 305 35 356 die Umdrehungen 120, 140 126 per Minute. was die Kolbengeschwindigkeit 12, 14 15 Meter

per Secunde gibt.

Die Dampfwege für Zu und Abströmung sind in jeder Maschine gleichweit und bestzen 57 Millimeter Durchmesser in den 8- und 03:5 Millimeter Durchmesser in den topferdigen Locomobilen, was je 1/16 Cylinder-Querschnittsstäche entspricht und bei den verwendeten Kolbengeschwindigkeiten für die Einströ-

mung reichlich langt (Constante 1/22 und 1/24).

Der Cylinder ist in normaler Weise auf den Kessel gesetzt. Er ist auf der Seite gegen die Kesselmitte zu mit einem angegossenen Schieberkasten versehen, von welchem genau in der höchsten Linie des Heizmantels ein runder Anguss durch einen Ausschnitt des Bleches in den Dampfraum des Kessels niederreicht. Dieser enthält nach innen und abwärts gekehrt die Einströmspalte, welche durch den metallenen "Regulator", d. i. den ebenen Anlasschieber geössnet und geschlossen wird. Die Spaltenössnung ist mit einer Bronceplatte armirt und der Schieber in einem ausgeschraubten Rahmen gesührt der sein Herabsallen hindert, aber auch den Drehpunkt sür den von aussen kommenden Regulatorhebel enthält, welcher mit einem kurzen angeschmiedeten Arm und Lenkglied die schließende Platte verschiebt. Wo die Regulatorstange aus der Stirnwand des Kessels austrit, ist aussen der Vordertheil der Stopsbüchse zu eier großen Kreisplatte erweitert, an der sich in geschmackvoller Weise die Firma un die Nummer der Maschire eingegossen besindet, welche aber auch die Anschläge für den Regulatorhebel trägt.

Die Einströmungsspalte geht nun in den kurzen Dampsweg über, welcher nach schwacher Krümmung nach vorne in den Schieberkasten, und zwar unmittelbar hinter den Vorder-Stopsbüchsen der Schieberstangen mündet. Dort ist aber der umschließende Guss des Dampsweges noch dünnwandig, bis ungefähr auf 1/8 der Höhe des Schieberkastens fortgesetzt, um die Drosselklappe aufzunehmen, deren

Welle unter den Schieberstangen hereinführt.

Um die Wände dieses Drosselansatzes bohren und den Kern beim Guss des Dampsmantels tragen zu können, sind noch einige passende Löcher eingegossen, welche theils wie ersteres mit einem Conus von innen oder die drei

letzteren mit Gewindschrauben geschlossen werden.

Die Kolben sind zweitheilig, mit zwei Gussringen und einer einzigen Stahlband Unterlage ausgestattet und ihr Deckel hält nur durch die Hinterschraube allein, mit welcher das consche Kolbenstangen Ende schließet. Vorne am Cylinderdeckel beginnen vier schmiedeiserne Führungslineale, welche knapp neben dem Gabel-Kreuzkopse hinlausen und dessen zwei Führungsbacken ausenhmen. Diese liegen mit der unteren Fläche direct aus, während die obere Fläche mit einer Bronceplatte und einem Längskeil armirt ist, der durch zwei äussere Schrauben stellbar ist. Die Maschine arbeitet demnach sür gewöhnlich verkehrt, um die Eigengewichte zur Entlastung der Führung zu benützen.

Die Schubstange trägt an beiden Enden offne Bügelköpse mit Innenkeilen. Die Borten des Kurbelendes sind stark verlängert, um größere Auslagslächen zu gewähren. Die Kurbelwelle ist aus bestem sehnigen Eisen und mit runden Uebergängen abgebogen, wodurch die Sicherheit gegen einen Bruch besser als bei geschmiedeten Kurbeln gewahrt wird; sie liegt in zwei Lagern, deren jenes auf der Schubstangenseite mit einer Stellschraube in der Ausenwange, und jenes beim Schwungrad mit einem Bodenkeil und zwei vom Deckel aus stellbaren Keilschrauben regulirt werden kann. Die Schalen des ersten Lagers sind einsach zweitheilig mit verticaler Fuge und jene des zweiten Lagers unterscheiden sich von

diesen noch durch die eingelegte Bodenplatte.

Die Lager selbst sind nun von jederseits zwei 9 Millimeter dicken Stehblechen getragen, welche stachkantig gegen die Druckrichtung auf den Kessel genietet sind. Die Stehbleche sind völlig concruent und parallel und halten den oben aussitzenden gusseisernen Lagerkörper durch jederseits zwei Schrauben an zwischen einhängenden Lappen. Schönheitshalber ist vorne der weite Raum unter den Lagern durch je eine dünne und gesensterte Blechplatte gedeckt, wodurch das Ganze sast wieder das Aussehen eines Gusständers bekommt. An den Fuss

des Lagerkörpers ist rund herum eine Oelrinne angegossen. Die Deckel sind schwach übergreisend, oben eben und mit jederseits einer Stockschraube niedergehalten, deren sechseckige Aussenköpse je ein ausgelegter, gemeinsamer Blechschlüssel vor dem Ausgehen bewahrt.

Diese Lager sind nun mit Spannstangen gegen die Maschine gestützt. Die Stangen sind circa 36 Millimeter dick und einsach in passende Angüsse der Lagerwange ohne Gegenmutter eingeschraubt. Eine der Stangen läust horizontal zum Cylinder, wo sie sich in den Vorderboden des Dampsmantels verschraubt, während die zweite schief zum Heizmantel reicht und an dessen beginnender Wölbung durch ein angenietetes Auge und eine Hintermutter gehalten ist. Dadurch bleibt die Stangenrichtung parallel, aber auch der Schieberkasten und die Vorderseite des Cylinders zugängig.

Was die Beanspruchung dieser Mechanismen und der Zapsen betrifft, so ist diese mässig wie in einer Stabilmaschine. Beispielsweise berechnen sich aus den oben angegebenen Dimensionen der Dampscylinder und bei dem Maximaldruck von 4 Atmosphären, mit welchen die Arbeit erfolgt, die Kolbendrücke der 8- und sopferdigen Maschinen mit 1600 und 2000 Kilogramm.

Die Abmessungen sind:	8р	ferdig e		10 pfe	•		
Führung Breite 2 mal	35	Länge	146	Breite 2 n	nal 47	Länge	152
Kreuzkopf-Zapfen Durchm.	45	"	50	Durchm.	47	,,	57
Kurbelzapfen "	66	n	90	77	76	n	101
Lager "	76	n	134	,	82	77	152

Berechnet man ferner aus diesen Dimensionen die Auslagerdrücke und berücksichtigt beim Kurbellager der zweiten Stützung wegen nur ²/₃ des Druckes, so ergeben sich für beide Maschinen die fast gleichen Drücke:

								Atmosphären
n		Kreuzkopfza						
n	••						26-27	n
	77	Lager	**				2829	

Die specifischen Abnützarbeiten sind in beiden Maschinen wieder gleich und betragen 0.62 Kilogramm-Meter an der Kurbel und 0.29 Kilogramm-Meter im Kurbellager.

Der etwas höhere Druck in den Führungen bedingt die Möglichkeit der Nachstellung, welche schon oben erwähnt ist.

Die Steuerung geschieht bei den kleineren Maschinen durch ein, bei den größeren Maschinen durch zwei Excenter. Im ersten Falle ist dieses an einer sesten Scheibe verstellbar, um innerhalb enger Grenzen die Füllungsgröße zu ändern, im zweiten Falle kommt aber eine Meyer-Steuerung zur Verwendung, bei welcher das einsache Detail für die Verdrehung erwähnenswerth scheint:

Die Expansionsstange tritt rückwärts durch eine Stopsbüchse aus dem Schieberkasten und geht in eine Vierecks-Stange über. Die Flansche des Prestheiles der Stopsbüchse trägt nun mit einem längeren Stehbolzen den Rand einer Kreisplatte, in deren Mitte die Vierecks-Hülse für die Expansionsstange eine gelagert ist. Die Hülse hat ein äusseres Sechseck und unter diesem eine sechsmal eingesägte Verdickung angegossen, in welch' letztere ein kleiner Riegel fällt, der in einem Lappen am Rand der Kreisplatte gehalten ist.

Die Drehung der Vierecks-Hülfe erfolgt nun mit einem gewöhnlichen Schraubenschlüssel und ihre Stellung wird durch den Riegel arretirt. Index habe ich keinen bemerkt. Ein Watt'scher Regulator greift noch in die Drossel, deren Platz bereits besprochen erscheint.

Schlieslich mag noch erwähnt sein, dass die von einem Excenter angetriebene Speisepumpe schief am Kessel liegt und mit dem Broncegehäuse dreier stusenförmig auseinander solgender Ventile verschraubt ist, deren beide obere Druckventile sind. Zwischen dem ersten und zweiten Druckventile aber mündet das dünne Ende eines liegenden Hahngehäuses, welches gesondert angeschraubt ist, und dessen Kegel außer einem normalen Querdurchgang noch einen Winkeldurchgang vom dünnen Ende her nach abwärts bietet. Oben leitet nun ein Theilrohr der Ausströmung zu diesem Hahne und durch ihn und ein unten angesetztes Retourrohr in den Wasserkübel zurück, aus welchem das Rohr unter dem Saugventile schöpst. Nun lässt sich der Hahnkegel entweder so stellen, dass beim Leergang der Pumpe unbenütztes Wasser durch den Winkeldurchgang und Abdampf durch den geraden Durchgang gleichzeitig passirt, oder dass nur das Retourwasser, aber kein Abdampf eintreten kann — oder während des Speisens kein Wasser, das abziehender Damps ins Reservoir gelangt.

Diess wären die wesentlichsten Theile der Clayton und Shuttleworth'schen Locomobile, welche nicht nur ihrer Musterconstruction halber hier so ausstührlich bedacht erscheinen, sondern auch aus dem Grunde, weil circa der dritte Theil der auf der Erde arbeitenden Maschinen solcher Gattung aus den Werkstätten dieser Firma hervorgingen, welche heute schon die Erzeugung der 14.000sten

Mafchine beginnt.

Es ift selbstverständlich, dass alle Detaile vollendet sind. Die Stopsbüchsen, gekuppelten Cylinderhähne, die Excenterringe etc. glänzten in theilweise überreich verwendeter Bronce. Eine der besten Eigenschaften dieser Firma ist endlich noch das consequent durchgeführte Nummernsystem, welches eine Nachbestellung oder Auswechseln einzelner Bestandtheile gegen Angabe der eingegossenen Nummer gestattet, ohne dass irgend eine Dimension oder Zeichnung des gewünschten Theiles einzuschicken wäre. Das Ersatzstück passt dann sofort.

Die 6, 8- und 10-pferdigen Maschinen wiegen 3400, 4300 und 4900 Kilogramm und kosten 281, 330 und 387 Pfund Sterling loco Wien.

Ransomes Sims & Head. Die Locomobile dieser Firma reihen sich den besten der Ausstellung an. Die Kessel-, sowie Heiz- und Bremsproben, welche ich an einer solchen Maschine vornahm, sind im vorangegangenen Kesselbericht zu sinden und hier erübrigt nur zu sagen, dass die Cylinder doppelwandig gegossen, aber mit angeschraubten Schieberkästen versehen sind. Vorne setzten sich vier gusseiserne Geradsührungs-Schienen an, zwischen welchen der normale Kreuzkopf läust. Die Schubstange endet an der Kurbelkröpsung mit einem Lagerkopf, dessen Deckel durch zwei Schrauben an die Flanschenausschmiedung der Stange schließt und die Schalen zwischen hält.

Die Wellenlager sind schief nach einwärts geneigt, aber die Lagerblöcke erhöhen sich auf der Aussenseite und bilden oben je ein Auge, durch welches je eine Zugstange schief über den Lagerdeckel hin zum Cylinder führt. Dort sinden sie ähnliche Augen wie vorne und halten beide mit je einer Vorder- und Hintermutter zusammen. Die Steuerung geschieht bei den größeren Maschinen von zwei Excentern, deren inneres sestgekeilt ist, während das äussere durch einen Schlitz mit Schraube dagegen verstellbar gehalten wird.

Alle Maschinen dieser Firma besitzen Regulatoren mit einer sederbelasteten Manchette. Die Feder windet sich direct um die Spindel und ist von einem Messingrohre umschlossen. Das Regulatorgestänge geht unter dem Cylinder durch

und greift auf der anderen Seite der Maschine in die Drossel.

Die eincylindrigen Maschinen haben

bei 197 und bei 254 Millimeter Cylinder

279 , 330 , Hub arbeiten mit 150 , 140 Touren per Minute

was 1'4 " 1'5 Meter Kolbengeschwindigkeit per

Secunde gibt.

Die Dampsspannung ist höher als in den übrigen englischen Locomobilen und beträgt 43/3 bis 6 Atmosphären Ueberdruck.

Sämmtliche Locomobile dieser Firma trugen neben einem der beiden Hinterräder eine Bandbremse mit Schraubenanzug.

Die Reading Iron Works. Die Kessel dieser Maschinen sinden sich bereits im Berichte über die Dampskessel beschrieben und vom Motor ist nur zu erwähnen, dass die Dampsvertheilung bei einer Locomobile durch den Regulator insoferne beeinstusst erschien, als dieser wohl auf die Drossel und ausserdem noch durch ein Zahnsegment in ein kleines Rad auf der Stange des Deckschiebers der Meyer'schen Steuerung griff. Der Regulator bestand aus zwei Kugeln, deren Hebel-Drehpunkte im ausgesteckten Belastungsgewichte selbst untergebracht waren und wobei die inneren Hebelschneiden sich nun oben auf die rotirende aber sonst unbewegliche Regulatorspindel stützten.

Die 6-, 8-, und 10-pferdigen Maschinen hatten 197 228 , 254 Millimeter Bohrung

305 355 , 355 Hub

welche per Minute 120 110 " 110 mal zu durchlaufen waren, was 12 13 " 13 Meter per Secunde entspricht Die Gewichte von 3200 bis 4500 Kilogramm scheinen mässig.

R. Garett & Sons in Suffolk fandten eine Anzahl guter und einfacher Locomobilen, deren Kessel bereits im Kesselberichte eingehend besprochen wurden. Dort sinden sich gleichfalls die Resultate einer von mir vorgenommenen Probeheizung mit Strohseurung unter gleichzeitiger Bremsung der entwickelten Arbeit. Was nun die Maschinen betrisst, so stehen sie unter den englischen Modellen durch die principielle Auslassung des Dampsmantels fast einzig da, von welchen Garetts behaupten, dass sie erst nach jahrelängen Essectsversuchen davon der Mode zum Trotz abgingen, nachdem solche nur das Gewicht nutzlos vermehren Sie würden Dampsmäntel nicht verwersen, wo es sich um stark expandirende oder Condensationsmaschinen handelt, während bei den hochsüllenden Maschinen frischer Damps durch die offenen Canäle in dem Mase nachströmen kann, als sich solcher an den Cylinderwänden condensirt.

Bei solchen Nachströmen wird aber kein abziehender Damps mit neuer Wärme geheizt, wie es bei der Verwendung des Mantels im hohen Masse geschieht und für den hohen Druck zu Beginne des Kolbens wird durch die Compression besser gesorgt, als durch allseitiges Heizen des Cylinders durch dicke Wände hindurch.

Die Steuerung findet durch ein einziges Excenter mit 45 Grad Voreilung statt, welches den Vertheilschieber auf 2/8 der Canalbreite für die Einströmung, aber ganz für die Ausströmung öffnet. Die Füllung beträgt genau 50 Percent, doch ist die hierzu nöthige breite Ueberdeckung für eine in den Schieber eingegossene U-förmige Hilfseinströmung benützt, welche das Füllen und Schließen der Dampswege doppelt so rasch geschehen macht, als es sonst der Fall wäre.

Nach einem mir vorgelegten Diagramm einer solchen Maschine war die Füllungslinie schön, die Expansion begann bei 50 und die Vorausströmung bei ungefähr 86 Percent des Kolbenlauses.

Letztere brachte die Endspannung völlig auf den atmosphärischen Gegendruck herab, welcher bis zu den letzten 15 Percent des Rücklauses gleichförmig niedrig blieb, von wo die Compressionsspannung begann.

Der Cylinder ist wohl verschalt und seine Deckel gestatten das Herausziehen des Kolbens auf jeder Seite. Die Schalen der nach einwärts schiesen Rippenlager sind mit weit vorspringenden Bunden versehen, um eine lange Auslage zu geben und eine auf dem anderen Wellenende als das Schwungrad sitzende Riemenscheibe nimmt gleich jenem die Hälste des Balancegewichtes

auf, um die hin- und hergehenden Theile symmetrisch und nicht einseitig auszugleichen.

Um die Tourenzahl der Maschine zwischen 110, 130 oder 150 bis 175 verändern zu können, hat Garett sowohl den Regulator als auch die Antriebswelle mit je zwei Scheiben versehen, durch deren Combination die obigen viererlei Tourenzahlen erzielt werden können, und zwar kann der Riemen auch während des Ganges aus die eine oder andere Scheibe geleitet werden.

Marshall Sons & Comp. in Gainsborough brachten u. A. eine Locomobile, an welcher die vom Keffel völlig unabhängige Längsverbindung von Cylinder und Lager am weitesten entwickelt war. Hier trug nämlich der Cylinder in der Nähe seines Vorderendes jederseits eine kurze Flansche angegoffen, durch welche je eine starke (65 Millimeter dicke) Stange zum Kurbellager reichte, um die Constructionsdrücke direct aufzunehmen. Damit aber gewiss der Kessel keine Reaction auf die Maschine üben soll, war jeder der beiden Lagerblöcke nur wie ein Support in einem gusseisen armirten Blechschilde unverschraubt eingeschoben, in dessen Schwalbenschwanz Führung eine ungezwungene Einstellung platzgreifen mochte. Der Kessel kann sich nun frei unter der Maschine strecken, wie es der einer Locomotive auf seinen Tragrahmen thut und der Vorsatz der besten Verbindung scheint derart am klarsten gelöst, wenn die nöthige Stabilität gewahrt bleiben kann. Letzteres wurde wohl von den Fabrikanten verfichert, konnte aber aus eigener Anschauung nicht zur Ueberzeugung werden, indem die Maschine nicht nur nicht dauernd, sondern überhaupt gar nicht geheizt wurde. Ob die elastische Hebung des vorderen Kesselendes, welche bei der unsymmetrisch belasteten Krebswand zu erwarten ist und auch thatsächlich eintritt (siehe Kesselbericht: Finkkessel), nicht schädlich auf die Führung einwirkt und dieselbe zur einseitigen Abnützung bringt, muß gleichfalls der Ersahrung anheim gestellt werden.

Eine andere zweicylindrige und mit Coulissenumsteuerung versehene Locomobile dieser Firma hatte keine Spannstangen zwischen Cylinder und Lager, sondern letztere aus je ein hochkantiges, das heist in die Richtung der Kesselaachse gestelltes 13 Millimeter dickes Blechschild geschraubt. Das Blechschild stand mit 26 Niethen verbunden am Kessel und war noch mit einem Sattel aus 9 Millimeter starkem Bleche, das sich über den Kessel schmiegte, mit diesem und dem anderen Lager nach einwärts versteist, während es oben den aussitzenden Lagerkörper und dessen niederhängende Gusswange mit 5 Schrauben hielt.

Die Ausführung der übrigen Detaile gleicht genau derjenigen, welche bei der ausgestellten Stationärmaschine dieses Hauses vorkamen und bereits besprochen wurden.

Erwähnenswerth ist noch der Hartnell & Guthrie'sche Expansionsapparat, welcher andere Füllungen einzustellen erlaubt, wenn früher die Maschine abgestellt wurde. Er besteht einfach aus einer fest auf die Welle gekeilten Kreisscheibe, zu welcher das Vertheilexcenter stellbar ist. Die Kreisscheibe trägt auf der der Kurbel entgegengesetzten Seite einen geraden auf die Kurbelrichtung senkrechten Schlitz und das um die Achse entsprechend ausgeschnittene Excenter eine Klemmschraube, mit welcher es in verschiedenen Lagen sestgehalten werden kann. Bei den Verschiebungen stellen sich gleichzeitig andere Excentricitäten und andere Voreilwinkel ein, und so kann die Füllung und auch die Drehrichtung leicht geändert werden, indem der Schlitz gleichweit nach auf und abwärts reicht.

Diese veränderliche Expansionsvorrichtung ist wohl ausserordentlich einfach, aber insoferne doch nur in engen Grenzen verwendbar, als sie für steigende Expansionen die Canäle weniger öffnet. Das lineare Voreilen bleibt wohl in Folge der "geraden Centralcurve" seiner Größe am todten Punkte nach, aber nicht im Zeitpunkte seines Beginnens vor demselben constant und die Aus-

Digitized by Google

strömung schliest sich gleichfalls früher, wenn die Füllung sinkt. Bei allen Maschinen dieser Firma wirkte ein Watt'scher Regulator auf die Drossel.

Die 6, 8- und 10-pferdigen Locomobile
haben Cylinderdurchmesser von 216, 241 , 267 Millimeter,
Kolbenhub-Längen von 305, 305 , 356 , und
arbeiten mit 125, 125 , 110 Umdrehungen
per Minute oder mit 13 Meter Kolbengeschwindigkeit per
Secunde.

Ruston Proctor & Comp. in Lincoln stellten zwei Maschinen aus, deren eine zwischen Cylinder und Lager eine eigenthümliche Stützung auswies. Vom Dampsmantel des Cylinders ging nämlich auf der einen Seite ein hohles schmiedeisernes Verbindungsrohr zum Gusslager, an welches es in dessen Mitte traf und verschraubt war. Dieses hohle Rohr liegt nun während der Arbeit sortwährend mit Damps gefülkt und soll derart die Streckung des Kessels mitmachen, welche die Wärme bringt. Würde die Maschine nun mit Rücksicht auf diese Streckung montirt, so schiene die Lösung nicht schlecht, indem trotz der starren Verbindung kein Theil auf Biegung beansprucht wird, wie es bei den kalten Stangen geschieht. Merkwürdiger Weise war aber nur das eine Lager (auf der Kurbelseite) derart gehalten, während das andere frei blieb, wodurch excentrische Kräste austreten dürsten.

Im Allgemeinen reihen sich die Locomobile den besten an, welche heute gebaut werden. Die Steuerung ist mit einem verstellbaren Excenter (Chapman's Patent) ausgestattet, welches um einen Punkt auf der schmässten Stelle der Scheibe mit Hilse einer sesten Hinterscheibe gedreht und mit einer vorderen Klemmschraube an diese gehalten werden kann. Dadurch wächst nun die Expansion, wenn die Voreilwinkel größer gestellt werden und die Canäle öffnen sich für jedes Füllungsverhältniss gleich. Das lineare Voreilen und die Compression nimmt aber gleichfalls zu, was auch diese Steuerung, welche überdies auch nur während des Stillstandes der Maschine verstellt werden kann, nur innerhalb enger Grenzen zur Anwendung empsiehlt. Nachdem der Schlitz der Klemmschraube nach auf und abwärts reicht, so ist die Einstellung für Vor- und Rückgang gleichwerthig möglich.

Die 6-, 8- und 10-pferdigen Maschinen
besitzen Cylinder von 210, 248 " 273 Millimeter Durchmesser,
je 305 " Hub
und arbeiten sämmtlich mit 120 Umdrehungen per Minute
oder mit 1-22 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde.
Die completen Gewichte sind 3500, 4300 und 4750 Kilogramm.

E. R. & F. Turner in Ipswich waren wohl die Ersten, welche statt der starr auf den Kessel geschraubten Gusslager-Ständer eine directe Verbindung zwischen Cylinder und Lager in der Krastebene anwendeten. Seit Jahren setzt diese Firma ihre Kurbellager auf je eine einzige zur Druckrichtung slachkantige Blechwand, welche weich und biegsam ist und den Horizontalspannungen nur einen unerheblichen Widerstand entgegensetzt. Dasür ist der untere Gustheil jedes der beiden Lager ausser jenem nach abwärts hängenden Lappen, durch welchen er mit der tragenden Blechwand verschraubt ist, noch mit einem langen armsörmigen Horizontalanguss versehen, von welchem eine Flachschiene zum Cylinder sührt. Diese Schiene setzt sich genau in der Achshöhe, das ist der Ebene der Kräste an und ist derart mit dem Cylinder verbunden, wie dies bereits bei der Stationärmaschine (dort für C Eisen) erörtert wurde. Hier reicht die Schiene nicht über die ganze Cylinderlänge, sondern nur über die vorderen zwei Fünstheile, wo sie mit drei hintereinander stehenden Schrauben besestigt erscheint.

Das Kurbellager hatte noch eine horizontale Stellschraube in seiner Aussenwange. Die Geradsührung fand auf einem einzigen Lineale statt, welches unten an der Stopsbüchse und vorne an einer zwischen die Verbindungsschienen geschraubten Traverse gehalten war. Der Kreuzkops lief normal auf der oberen Fläche, aber er untergriff die Schiene mit einer an vier Schrauben hängenden Unterplatte.

Die Hartnell-Guthrie'sche Regulator-Expansionssteuerung, welche hier auch bei den Locomobilen angewendet erscheint, wurde bereits bei der Stationärmaschine (Seite 54 im vorliegenden Berichte) dieses Hauses erörtert.

Robey & C. in Lincoln stellten mehrere Locomobile aus, deren doppelwandige Cylinder- und Hohlgus-Lagerblöcke ohne weitere Verbindung auf den Kestel geschraubt waren. Eine größere zweicylindrige Maschine zeigte aber symmetrische Spannstangen zwischen Cylinder und Lager. Die Steuerung sand mit einsachen Excentern statt, welche während des Stillstandes im Winkel verstellban waren, wodurch wohl verschiedene Füllungen, aber auch verschiedene Voreilungen gegeben werden können, deren letztere besonders der Vorausströmungen halber den Expansionsnutzen leicht zerstören dürsten.

Der Regulator wirkte auf die Droffel mit Ausnahme einer einzigen Maschine, bei welcher er einen Keil verschieben konnte, auf welchem das Excenter sass und derart Voreilung und Stellwinkel ändern sollte.

Hornsby & Sons in Grantham bauen wenig nachahmenswerthe Locomobile. Sie legen den Cylinder in den überhöhten Heizmantel, was nicht nur die Feuerboxdecke und die Dampschieber unzugänglich macht, sondern auch eine äusserst complicite und daher theure Blecharbeit bedingt. Die Geradführung der unsymmetrisch belasteten, schweren Kreuzköpse findet auf den kleinen Flächen halbumsaster Rundstangen statt und die Lagerung der Welle geschieht in hässlichen Ständern, deren Untertheil die Form von Pölstern haben, auf welchen die Lager nach Vermittlung je zweier kurzer Säulen stehen. Der hochgelegte Einströmschieber der einen Maschine war in unbehilslicher Weise durch ein schwingendes Parallelogramm von unten zu bewegen und alle Formen schienen schwer oder bestremdlich gekrümmt.

Stephen Lewin in Poole Dorset. Die roheste Maschine in Construction und Ausführung. Die Verbindung von Kolbenstange und Kreuzkops geschah durch einen senkrechten Keil, der genau unter der oberen Geradführungsschiene stand, so dass ein rückwärtiges Hinausziehen des Kolbens nicht geschehen kann, ohne die Geradsührung früher zu demontiren etc. Guss und Bearbeitung waren einer Ausstellung völlig unwürdig.

Albaret & C. in Liancourt. Die Maschine dieser Locomobile bestand aus einer auf den Kesselrücken gelegten Grundplatte mit angegossenen Lagern und unterer Führung.

Der Cylinder war aufgeschraubt, die Steuerung geschah entweder durch ein einziges Excenter oder eine Stephenson'sche Coulisse. Albaret rühmt hier die Verwendbarkeit derselben, nachdem man mit dieser bis ½10 Füllung (in den nicht condensirenden Locomobilen) herunterkommen und den Gang ebenso gut vorals rückwärts (bei der unteren Schuhsührung) einstellen kann. Die Führung war dabei noch höchst excentrisch, indem der Kreuzkops-Zapsen weit vor seiner Platte aussen lag. Die Lager waren gegen einwärts geneigt und auf der Welle staken zwei Schwungräder mit stark gekrümmten Armen. Ein Watt'scher Regulator griff in die Drossel und ein gewöhnlicher Hahn schließt oder öffnet das freiliegende Dampsrohr.



Im Catalog dieser Firma sind die Effecte dieser Locomobile nach halben Pferdestärken (2½, 3½ etc.) normal eingestellt.

Hermann Lachapelle in Paris. Ueber Kessel und Dampsmaschinen dieses Hauses wurde bereits aussührlich berichtet. Die Maschine ist hier mittelst zweier umspannter Eisenreisen mit dem Kessel verbunden, welche statt der Grundschrauben von der Hauptplatte ausgehen und durch Rechts- und Linksgewinde unter dem Kessel schließen.

8-, und 10-pferdigen Maschinen Die hesitzen Cylinder von 220 Millimeter Durchmesser, 175, 195 Kolben 270, 300 330 Millimeter Hub 125 Spiele per Minute, und machen 155, 140 was eine Kolbengeschwindigkeit von 1.4 Meter per Secunde gibt. Diese Maschinen sind 3400, 4000 und 4500 Kilogramm schwer 5600, 7000 ... und kosten 8400 Franken.

Chevalier & Grenier in Lyon. Vollkommen gleich mit der unter den Halblocomobilen beschriebenen Maschine. Das Ganze steht hier nur auf kleinen Rändern.

Société Centrale in Pantin. Die Locomobile bestand aus einem Kessel mit herausziehbarem Inventheil, und einer mit durchgehender Fundamentplatte ausgelegten Dampsmaschine, wie solche bereits unter Dampskessel und Halblocomobilen beschrieben sind.

Del Ferdinand in Vierzon. Diese Locomobile bestand gleichfalls aus einer normalen Maschine aus completer Grundplatte, welche auf einem langen Kessel mit cylindrischer Feuerbüchse (siehe Kesselbericht) lag. Der Cylinder war ausgeschraubt, die Führung geschah zwischen vier schweren Gusslinealen und die Lagerung in ebenen und ganz gewöhnlich zweitheiligen Lagern mit horizontaler Fuge und ohne irgend eine Vorrichtung zum Nachstellen. Ein Federregulator ging zur Drossel.

J. Belleville & C. in Paris. Eine der bereits beschriebenen Halblocomobile, auf die zwei hohen und schwachen Räder einer unter dem Schwerpunkt des Ganzen durchgehenden Achse gesetzt, war Locomobile benannt.

Backer & Rueb in Breda. Der Kessel dieser Locomobile ist stehend und wurde bereits im Kesselberichte beschrieben. Er hängt in einem genietheten Blechrahmen, dessen Brustbaum ihn halb umschlingt und trägt oben an einer eigens vorgenietheten, brückensörmigen Blechunterlage den Cylinder. Genau in der halben Wagenlänge und Breite besindet sich die Kröpfung der Kurbelwelle, welche in drei schießen Lagern ruht und von der ein einziges Excenter den einsachen Schieber bewegt. Regulator ist keiner vorhanden. Der Rahmen liegt auf einer sesten Hinter- und einer drehbaren Vorderachse und von der Maschine wird das leichte Umwenden angerühmt, nachdem das Vordergestell durch den Kessel nicht beirrt wird.

Der Preis dieser 4pferdigen Maschine war 2000 fl. loco Wien.

Lilp op Rau & C. in Warschau. Auf einem sahrbaren eisernen Gestell stand in der Nähe der Hinterachse ein Field'scher Kessel, an welchem sich oben die vom Brustbaum herkommende Grundplatte der Maschine stützte. Diese war ungefähr unter 30 Grade gegen den Horizont geneigt und enthielt die Führungsschiene angegossen, auf welcher der Kreuzkopf mit zwei seitlich unterfangenen Gegenplatten lies. Die oberen Kurbellager waren horizontal geschnitten und standen daher gegen die Druckrichtung schies. Die Steuerung war eine einsache und Regulator keiner vorhanden. Im Winkel zwischen Kessel und Platte stand ein

Wasserkasten und darüber ein Vorwärmer untergebracht, aus welcher die Speisepumpe schöpfte. Die gesammte Aussührung war eine forgfältige, und das Schwungrad so weit, als nur das Messer zukam, gedreht.

Kockums Mek. Werkstad in Malmösstellte eine 6. oder 8pferdige Locomobile aus, bei welcher der Regulator mit einer Zahnstange auf ein verzahntes Segment am Schieberkasten griff, während hinten aus demselben eine Stange mit einem Griffrade austrat. Da nur ein einziges Excenter vorhanden war, und auch die übrige Arbeit darauf schließen läst, so kann vermuthet werden, dass die normale Armatur des Absperr- und Drosselventiles in diese Form gebracht waren, wodurch beide durch Abnehmen des Schieberkasten-Deckels sosort blossegelegt und in Stand gesetzt werden können.

Die Führung geschah an den stark zurückstehenden Flächen eines schmiedeisernen Kreuzkopses, die Lager waren gesondert auf einen gemeinsam unterlegten Gussattel geschraubt, und abweichend von der allgemeinen guten Gepflogenheit, hatte die Speisepumpe nur zwei Ventile, statt durch das doppelt vorhandene Druckventil deren drei. Dafür war aber ein verhältnismäsig großer Windkesselbeigegeben und sie selbst in Messing gegossen.

Maschinensabrik & Eisengiesserei Darmstadt. Normale englische Construction älteren Musters. Einsache Excentersteuerung, Watt'scher Drosselregulator.

J. D. Garett in Buckau. Magdeburg. Normale englische Locomobile.

Neptun in Berlin. Von dieser Gesellschaft, welche u. A. vorzügliche Absperrschieber für große Wasserleitungsrohre ausstellte, war auch eine Halblocomobile gesendet, deren Maschine sich nur durch schwere und unschöne Formen auszeichnete.

G. Sigl in Wien. Die Locomobile dieser Fabrik reihen sich den besten englischen Normalen an, und sind Folge ihrer sorgfältigen Aussührung häusig und zwar in mehr als 400 Exemplaren in Oesterreich-Ungarn verwendet. Der Cylinder liegt seitlich des Kessels und nimmt an seiner Stopsbüchse die vier schmiedeisernen Geradsührungsschienen mit Messingbeilagen auf, zwischen welchen eng und ohne Nachstellvorrichtung gesührt der Gabel-Kreuzkopf läust. Die Lager mit vertical geschnittenen Schalen sind durch je eine Seitenschraube in der Aussenwange stellbar und das Schwungrad ist auf der der Kurbel entgegengesetzten Seite durch einen Angus nach der Sehne zwischen zwei Armen balancirt.

Eine der Maschinen war mit der Friedrich'schen Expansionssteuerung ausgestattet, welche bereits andernorts (Seite 91 dieses Berichtes) erörtert wurde. Die Maschinen von nominell 8 und 10 Pserdestärken kosten loco Wien 3400 und 3940 fl. ö. W.

Fürst Lichtenstein'sche Maschinensabrik in Adamsthal sandte eine ihrer Locomobile, welche nach älterem englischen Muster gebaut sind.

Baechle & Comp. in Wien liess eine zweicylindrige Locomobile der bekannten Construction für den Betrieb einiger Sägen arbeiten.

Bernhard Eichmann in Prag trieb mit einer Locomobile älteren Normales einen Theil der Transmission der östlichen Agriculturhalle.

W. J. Dorning's Locomobile bestand aus einer unverkennbar Ramsomme'schen Locomobile, deren Maschine abgeschraubt und durch einen rotirenden Motor ersetzt war. Von letzterem war nichts Näheres zu ersahren, er scheint aber nach Art der Roots Blowers aus zwei ineinandergreisenden Drehkolben bestanden zu haben, denn man sah zwei durch ein gleichgrosses Zahnrad-Paar gekuppelte Achsen aus dem Gehäuse treten, an deren einer das Schwungrad sass.

Die Tabelle.

Als Schluss des Berichtes über die Dampsmotoren find in der nachstehenden Tabelle die Hauptabmessungen und Bezugsverhältnisse der größeren Maschinen und zwar in derselben Reihenfolge zusammengestellt, in welcher die Einzelbesprechung geschah.

Die wesentlichsten Ergebnisse des durch diese Zusammenstellung gewonnenen Ueberblickes finden sich bereits in dem allgemeinen Theile, welcher den Eingang zu dem Berichte über die Dampfmaschinen bildet, und dort find die Mittelwerthe der Kolbengeschwindigkeiten, Canalquerschnitte, Auflagedrücke, specifischer Abnützarbeiten, Luftpumpengröße und der Maschinengewichte bereits aussührlich erörtert.

Hier erübrigen nur folgende Bemerkungen:

Die Leistungsfähigkeit der einzelnen Maschinen erscheint stets nach der Angabe der Fabrik eingestellt und entspricht wohl jenem Effecte, welchen der Motor bei normalem Gange und einer mittleren Füllung thatfächlich von der Schwungradwelle abzugeben im Stande ist. Die Größe dieser mittleren Füllung ist in die Tabelle aus dem Grunde nicht aufgenommen, weil dieselbe von den Fabriken nur rückhaltend und in den seltensten Fällen präcise ausgesprochen wird, indem damit ein bestimmtes Güteverhältniss der Maschine sestgestellt würde. Indem aber dieses von der Wartung und manchen anderen Umständen mit abhängt, welche fich dem Einflusse der erzeugenden Fabrik entziehen, so werden nur beiläufige und mögliche Füllungsgrenzen angegeben, welche fich wohl im Texte bei den einzelnen Maschinen finden, jedoch für eine Tabelle, welche klare Werthe verlangt, nicht passen.

Die weiter folgenden Dimensionen habe ich fast ausnahmslos selbst gemessen und die Berechnungsart der Beziehungen entweder nach selbstverständlicher Art oder wie bei den Auflagedrücken und specifischen Abnützarbeiten nach jenen einfachen Principien vorgenommen, welche bereits im Eingangstheile auseinand

gesetzt wurden.

Wo nur auf Grund complicirter Rechnungen oder hypothetischer Annahmen ein Refultat zu erhalten wäre, wie eben die Leistungsfähigkeit der Maschine, die specifischen Abnützarbeiten an den Geradführungen und Kreuzkopfzapfen, das Luftpumpenverhältnifs zum verbrauchten Dampfgewicht, der Gleichförmigkeitsgang des Schwungrades etc. etc., fehlt hier das berechenbare Verhältnifs, und zwar größtentheils in Folge der gedrängten Zeit.

Minder wichtige oder selbstverständliche Abmessungen fehlen in der Tabelle; erstere find jedoch der Mehrzahl nach im Texte enthalten. Hiezu gehören die Wandstärken der Cylinder, die Kolbenhöhen, Dimensionen der Grundplatten,

Längen der Schubstangen, Fundamenttiefen etc.

Bezüglich des Materials ist zu bemerken, dass die Kolbenstangen und die Kreuzkopf- und Kurbelzapfen durchwegs aus Gussstahl und die Schubitangen und die Kurbelwellen aus Schmiedeisen oder Bessemer-Metall bestehen. Das Material der Auflageflächen in Geradeführung und Schalen findet fich im Texte angeführt, wo auch bei den Führungen stets erwähnt wurde, ob sie nachstellbar sind oder nicht.

Die Gewichte der Maschinen und der Schwungräder sind meist nur nach der Mittheilung der ausstellenden Fabrik angegeben und nur in wenig Fällen konnte ich sie aus den Frachtbriesen direct entnehmen; daher entfällt in der Tabelle die Einstellung des Gewichtes per Flächeneinheit des Dampscylinders. welche aber im Texte stets erscheint.

Wo die Auflageslächen doppelt vorkommen, wie in den Führungen etc.. erscheint der Factor 2 in der Tabelle, während der Factor 1/2 bei den Zahnbreiten der Schwungräder bedeutet, dass der zu übertragende Effect durch eine zweite Maschine verdoppelt wird.

Die hydraulischen Motoren.

Dem gespannten Wasser wird die innewohnende Arbeit entweder mit Wasserrädern, Turbinen oder mit Wassersäul-Maschinen entnommen.

Die Wasserräder kamen in der Ausstellung, wenn man von einigen Curiositäten chinesischen Ursprunges absieht, in den alten Systemen gar nicht, aber in zwei neuen Systemen vor, welche in großer Aussührung im Gange waren.

Bei den Turbinen schafft die Sorge um die Gleichhaltung des Nutzessettes bei veränderlicher Wassermenge noch fortwährend neue Regulirvorrichtungen, deren manche bereits nun eine Vollkommenheit besitzen, welche keiner bedeutenden Steigerung mehr fähig ist. Hier scheint sich für niedere und mittelgroße Gefälle die Vollturbine und deren Regulirung durch die Veränderung der Zellenhöhe und für große Gefälle das Tangentialrad mit partieller Beausschlagung bestens zu bewähren. Entlastungsscheiben zur Schonung des Spurzapsens kommen öfters vor.

Neu und durch die Verbreitung der städtischen Hochdruck-Wasserleitungen begünstigt sind die Wassersaul-Maschinen, welche hauptsächlich dem Suchen nach einem passenden Motor für das Kleingewerbe ihren Ursprung verdanken.

Wasserräder und Turbinen hatten ausgestellt:
Gwinne & Comp. in London,
J. Thime in St. Petersburg,
Bethourt & F. Brault in Chartres,
B Roy & Comp. in Vevey,
Socin & Wick in Basel.
Maschinenwerkstätte St. Georgen,
Joh. Jac Rieter in Winterthur,
Maschinensabrik Augsburg,
Nagel & Kaemp in Hamburg,
Walter Zuppinger in Ravensburg,
Daniel Straub in Geisslingen,
P. Fischer in Wien,
Brüder Fischer in Wiener Neustadt.
Escher & Wys's Filiale in Leesdorf.

Gwinne & Comp. in London.

Eine kleine Partial-Turbine, System Girard. Das einströmende Wasser trifft bei der ausgestellten Maschine direct auf das Getriebe, welches das Zannsegment für die um die Turbinenachse drehbare Abschlussscheibe antreibt. Die Schauseln waren nur einerseits ventilirt.

J. Thime in St. Petersburg.

J. Thime stellte die Zeichnung einer Fourneyron-Turbine aus, deren einfache Regulirvorrichtung für weit verschiedene Wassermengen bestimmt erscheint.

In dem geschlossenen Kasten des Druckwassers hängt ein nach der Contractionscurve geformter am Boden eben geschlossener Trichterkörper, der die unten am cylindrischen Umfange gegen aussen mündenden Leitschaufeln enthält.

Aufserhalb desselben läuft das Treibrad in bekannter Form, aber in einem folchen Abstande von der Mündung der Leitschaufeln, dass sich ein rohrförmiger Guskranz von unten aufsteigend zwischenschieben läst.

Dieser Gusskranz trägt ebene, in die Zellen der Treibschaufeln passende Flächenstücke, welche der Höhe nach zwischen den Schauseln verschoben werden und deren Querschnitte, aber nicht deren Leitform verändern, wenn der Guskranz verschoben wird.

Der Gusskranz sammt den Flächenstücken rotirt nun mit dem Treibrad. Er ragt an einer Kreisplatte auf, welche zwischen dem Boden des Leitapparates und der Nabe des Treibrades eingeschalten erscheint und wird von der hohlen und geschlitzten Welle durch einen Keil mitgenommen, der im Innern derselben an einer Regulirstange steckt. Diese Stange wird oberhalb des Leitapparates von einem zweiten Keil im Längsschlitz der Welle durch eine Muffe bewegt, deren Hebel einerseits mit einem Gelenkstück am Turbinenrohre und anderseits an der Zugstange eines Schraubengriffrades hängt und derart dessen Bewegung auf den regulirenden Guskranz und die Plattenstücke überträgt.

Der Hauptvorwurf, der diese ganz unter Wasser arbeitende Stellvorrichtung trifft, ist der bedeutende Abstand, den sie zwischen Leit- und Treibschaufeln bedingt, wodurch die Wasserführung gestört und der Effect der Maschine niedergezogen wird. Dieser Effect kann aber dann innerhalb weiter Grenzen der Wasser-

menge proportional bleiben.

Außer dieser Vorrichtung ist noch eine Ringschütze am Boden jenes Saugrohres angebracht, in welches der die Turbine weit umgebende Mautel übergeht; in letzterem erscheint noch überdiess eine ziemlich harte Wassersührung als ausreichend gedacht.

Nicht am Manteltheil selbst, sondern im ersten Trommelstück des Saugrohres ist das untere Führungslager der Turbinenwelle eingebaut. Das Gewicht ruht aber nicht auf diesem Unterwasserzapfen, sondern auf großen Tragrädern, welche auf der Decke des oberen Kastens rollen, während sich die Welle auf sie

mit einem mächtigen Gussbund stützt.

J. Thime denkt sich dieselbe Construction der Turbine auch für horizontale Anordnung geeignet und zeigte auch diese in einer großen Zeichnung. Diese Anordnung hätte den Vortheil der leichteren Zugängigkeit der einzelnen Theile, aber abgesehen von größeren constructiven Schwierigkeiten und der Gefahr ungleicher Abnützungen den Nachtheil einer unvollkommeneren Wasserführung für den saugenden Abfall.

Bethouart & F. Brault in Chartres

stellten eine Doppelturbine, System Fontaine, aus, deren Innen und Aussenkranz zusammen arbeiten konnten, während jedoch der Innenkranz durch ein armirtes breites Kautschukband mit Laufkegel abzuschließen war, um für geringere Wassermengen den Aufsentheil allein arbeiten zu lassen. Nach Versuchen soll sich an einer derartigen Turbine bei einer verschiedenen Wassermenge von 3.9 und 1.4 Cubikmeter per Secunde und dem Gefälle von 1.8 und 1.9 Meter der Effect nur zwischen 77 un 76 Percent schwankend gezeigt haben

Roy & Comp. in Vevey.

Diese Firma baut fast ausschliesslich Girard Turbinen (Turbinen mit freier Ausströmung), für welche sie 80 Percent Nutzeffect bei ganzer Beaufschlagung und 70 Percent bei 1/5 der vollen Wassermenge verspricht.

Für höhere Gefälle, welche bis 180 Meter herangezogen wurden, werden Partialturbinen mit horizontaler Achse und innerem Einlause verwendet, deren neuerdings mehrere zum Betriebe der Lustcompressoren beim Bau des Gotthard-Tunnels geliefert wurden. Letztere arbeiten mit 90 Meter Gefälle, haben einen Durchmesser von 2:30 Meter, eine Breite von 0:35 Meter und machen 120 Umdrehungen per Minute. Die Umfangsgeschwindigkeit beträgt dabei am Innenkreis eirea 12:5 Meter per Secunde, was 0:30 jener Geschwindigkeit entspricht, welche das absolute Gesälle gibt. Ich beobachtete dort den Bruch des Einlausrohres unmittelbar vor dem Leitapparat einer solchen Roy'schen Turbine, welcher, ganz den gesunden Guss durchbrechend, anzeigte wie forgsältig die Regulirapparate gehandhabt werden müssen, um unter 90 Meter Gesälle keine gesährlichen Wasserstöse zu wecken.

In der Ausstellung befanden sich nur kleine Modelle der verschiedenen Aufstellungsarten solcher Turbinen, welche mehr zum Spiele als zu Ernst in Glas-

kätten lieten.

Socin & Wick in Bafel.

So cin & Wick stellten zwei Girard-Turbinen in Natur und drei weitere in Zeichnungen aus, wie sie solche für Gesälle zwischen 135 bis so Meter Druckhöhe aussührten. Wenn bei geringem oder mittleren Gesälle und großer Wassermenge Turbinen mit Beausschlagung der ganzen Peripherie des Leitrades gewählt werden, so ersolgt die Regulirung mit senkrechten Schiebern, welche sowohl beim directen offenen Einlauf als auch bei größeren Gesällen, wo ein geschlossener Einlauskessel mit seitlicher Wasserzuführung durch das Fallrohr verwendet werden mus, stets von oben bewegt werden. In beiden Fällen hängen je drei der verticalen Schieber, welche je drei der Einlauszellen des Leitrades schließen, an einer gemeinsamen Zugstange, wodurch eine bessere Führung derselben ermöglicht wird und sich der Steilmechanismus einsacher gestaltet, als wenn jeder Schieber unabhängig von den Nachbarn steht.

Diese Zugstangen enden oben mit je einer Laufrolle, welche von der einmal abgestusten Aussenstansche eines Stellkranzes getragen wird und durch dessen Drehung so lange unbeeinflusst bleibt, bis deren Höhenlage durch den Stusen der

Flansche in die andere Extremstellung gebracht wird.

Dieser verstellende Stusen am cylindrischen Theil des Stellkranzes ist selbstverständlich nicht vertical, sondern schräg verlausend und da seine Steigung über drei Theilungen des Leitrades reichen kann, so ist sie selbstverständlich weniger steil, als es bei der Einzelstellung für jede Zelle geschehen könnte; dadurch wird sowohl die nöthige Uebersetzung zur Regulirungsbewegung als auch der Seitendruck auf die Schieberstangen kleiner als sonst. Allerdings wird die Regulirung etwas gröber, was aber nicht von bedeutendem Einstuse ist. Der Stellkranz selbst ruht zwischen Tragrollen und wird durch einen angegossenen Zahnkranz, der über den halben Umkreis reicht, mit einem Vorgelege verdreht.

Im Vorgelege erscheint ein Blindrad, aber die Antriebswelle trägt sowohl oben als unten ein Griffrad.

Bei den Turbinen mit geschlossenem Einlauskasten enden die Schieber-Zugstangen oben mit je einem verdickten Theil, welcher durch je eine auf den Deckel geschraubte mit einer Ledermanchette gedichtete Stopsbüchse nach außen tritt. Innen reicht dann die Stange nicht in Einem bis zu den Schiebern, sondern trägt eine eingeschaltene Längen-Klemmkuppelung, um einem möglichen Bruche verzubeugen.

Die übrige Ausführung bietet wenig Neues und die Construction der Gira: d. Turbinen ist bekannt. Stets werden Oberwasserzapsen verwendet.

Die ausgestellte Turbine hatte circa 1:30 Meter mittleren Durchmesser 36 Leit- und 42 Turbinenschauseln. Erstere massen oben 120 Millimeter radia.e

Breite, welche sich jedoch im ersten Drittel der Höhe auf 100 Millimeter verengte Letztere begann oben mit diesen 100 Millimeter und erweiterte sich gegen den Auslauf auf die dreisache Dimension. Die Höhe des Leitrades war circa 140 und jene des Treibrades 160 Millimeter Der Aussenkranz des letzteren war über jenen des Leitrades aussen verschnitten, um den Spalt dicht zu halten. Die unteren Zellen waren sowohl innen als aussen mit Schlitzen zur Ventilation verschen. Die Einmündung der Zuleitung an den Turbinenkasten mass 1 20 Meter im Durchmesser.

Für große Gefälle und geringe Wassermengen, wo sonst die Turbinen bei normaler Schauselbreite sehr kleine Durchmesser erhielten, sind blos zwei einander gegenüberstehende Quadranten des Leitrades mit Leitschauseln versehen, während der andere Theil desselben undurchbrochen bleibt.

Die Regulirung dieser Turbinen geschieht mittelst zweier horizontaler Bronceschieber in Form der Quadranten des Leitrades, die bei geschlossener Turbine die Leitzellen überdecken und beim allmäligen Oessnen auf den vollen Theil des Rades kommen.

Bei sehr hohem Gefälle legen nun Socin & Wick diesen Schieber auf Frictionsrollen, um den harten Gang des Regulirmechanismus zu mildern.

Die Stellung des Schiebers geschieht hier durch ein angegossenes Zahnrad Segment, in welches ein Vorgelege greift. dessen Welle vertical durch eine Stopsbüchse nach aussen tritt und durch ein zweites Vorgelege an verticaler Achse angetrieben wird. Diese ist unterhalb des zugehörigen Griffrades mit einem gesensterten sesten Schmiedeisen Rohr umgeben, um einen Index auszunehmen, welcher von einem langen Schraubengang der Welle gesührt wird.

Nach glaubwürdigen Bremsversuchen an einer von dieser Firma gelieserten Turbine ersterer Art betrug der Nutzessech bei 9.7 bis 9.9 Meter Gefälle und einer Wassermenge, welche zwischen 1 7 und von 0.4 Cubikmeter per Secunde schwankte 212 bis 48 absolute Pserdestärken) zwischen 87 und 80 Percent.

Maschinenwerkstätte St. Georgen bei St. Gallen.

Diese Fabrik stellte zwei Partialturbinen für hohe Gefälle aus, welche nach gleichem System gebaut sind, deren eine aber völlig zerlegt war und die Regulisvorrichtung deutlich sichtbar machte.

Der Wasserzulauf geschieht hierbei von unten durch ein in die Fundamentplatte des Ganzen eingegossens weites Rohr. Oben wird dasselbe von einem
ringsörmigen Kranz geschlossen, welcher an zwei gegenüberstehenden Sextanten
seines Umfanges je 12 Leitcanäle enthält. Dieser Kranz trägt oben einen ausgeschraubten Deckel, in dessen Mitte das Fusslager des Turbinenrades steht und
dieses selbst hängt mittelst schiesen in einer Kegelssäche stehenden Armen derart
nieder, dass seine Schauseln in die Höhe der Leitcanäle kommen. So lässt sich
wohl das Lausrad leicht abheben und bietet sich der allseitigen Besichtigung
dar; aber der Regulirapparat, welcher meist die ersten Störungen ersährt, ist
doch nur in zweiter Linie und erst nach Aushebung der ganzen Turbinenachse
zugängig und das System scheint nur sur kleine Aussührung geeignet, weil das
gleichsam auserhalb des Lagers getragene Rad in Folge ungleicher Seitenabnützungen leicht einen unruhigen Gang annehmen dürste.

Die Regulirung geschieht mit zwei gesonderten Schiebern, deren cylindrische Flächen die Leitcanäle mehr oder minder bedecken. Diese Schieber lausen innen mit Bronceringen am Umsange des Leitschausel-Kranzes und nehmen noch eine ausgeschraubte Guswand mit, deren Ausläuse eintheils zur Wasserführung gegen die Leitschauseln dienen, anderseits aber auch die zwei kleinen Zahnräder decken sollen, welche in die Innenverzahnung der Bronceschieber greiten, um deren Gang zu bewirken. Die Verticalwellen der kleinen

Zahnräder werden durch je eine endlose Schraube gestellt, deren Wellen durch Kegelräder gekuppelt und von einem gemeinsamen Stellzeug bewegt werden.

Eine der ausgestellten Turbinen hatte ein Zulaufrohr von 350 Millimeter Weite, welches allmälig in den innern Leitkranz von 620 Millimeter überging Außen maß der Leitapparat 800 Millimeter im Durchmesser, während der des Laufrades 1 04 Meter betrug.

Die jederseits zwölf Leitcanäle waren je 47 Millimeter hoch, 23 Millimeter weit und derart gesormt. das ihre Austrittsöffnungen je die zweite Schausel des Lausrades trasen, wodurch jeder Wasserstrahlrichtig geführt an den Treibschauseln antressen mus. Ob aber durch diese nun eintretende regelmäsig wiederkehrende Arbeitsweise des Wassers nicht jener pulsende Gang des Motors ein tritt, welchen man so wohl kennt und zu vermeiden trachtet, konnte an der trocken stehenden Maschine nicht erhoben werden.

Das Treibrad enthielt 56 Blechschauseln, welche innen 38 Millimeter lichte Weite massen, während ihre axiale Höhe von 47 Millimeter gegen aussen bedeutend wuchs und an der sreien Mündung 190 Millimeter mass.

Hier scheint die Erweiterung auf die viersache Höhe der Innenöffnung des Guten zu viel zu sein und dürste umsoweniger vom Wasser gänzlich benützt werden, als es eine verticale Oeffnung ist.

Aussen war wohl der senkrechte Abstand zweier Schauseln 18 Millimeter was mit den 190 Millimetern Höhe einen sast doppelt so großen Querschnitt (3420 Quadratmillimeter) als beim Einlaus (47.38 = 1786 Quadratmillimeter) gibt und dem Wasser noch immer jenen freien Austritt gestatten soll, welcher nöthig ist, damit dieses nicht vom Rücken der nächsten Schausel berührt wird und eine Centrifugalwirkung erfährt. Da aber jede Zelle noch Lust sasten mus, so scheint jene Querschnittserweiterung respective der kleine Austrittswinkel doch durch eine zu große Erhöhung der Canäle erkauss

Die Ausführung der Construction war tadellos und insbesondere die Schauselslächen sielen durch musterhafte Reinheit und Glätte auf.

Joh. Jacob Rieter & Comp. in Winterthur.

In der Fernleitung von motorischen und hauptsächlich von Wasserkräften durch die Seiltransmisson hat dieses Haus einen wohlverdienten Rus. Die erste Anlage im großen Stil dieser Art wurde bekanntlich für Schaffhausen gebauf und nachdem sich diese so wohl bewährte, greist die Verwendung der concentrirten. Krastentnahme an großen Wasserläusen und Vertheilung der Arbeit längs einer Seiltransmisson stets weiter um sich. In Wien stellte die Firma die Pläne und einzelne Bestandtheile einer neuen eben im Bau begriffenen Anlage, nämlich der für Bellegarde aus, deren wesentlichste Glieder solgende sind:

Die Turbinen. Die disponible Wasserkraft der Rhone, welche dort benütztwird, beträgt über 10.000 Pserdestärken. Es sind nun fünf Turbinen zur Auftellung projectirt, von welchen drei bereits ausgesührt sind und nachdem diese bei 70 Percent Nutzesseche je 630 essechive Pserdestärken zu geben haben, so ist ein steter Wasserübersluss vorhanden welcher das einsachste, sast keiner Regulirung fähige System, nämlich Hentschel-Jonval Turbinen zu verwenden gestattet nachdem solche jedessalls die billigsten sind. Das überslüssige Wasser erlaubt auch bei jeder Hauptturbine eine 20pferdige Hilfsturbine in dauerndem Gang zu halten, welche die Hauptregulirung mittelst Drosselung, die Stellung der Absperrschieber etc. besorgt

Das Gefälle der Rhone ist variabel und beträgt bei Hochwasser 11-1 und bei Tieswasser 13 0 Meter, wodurch eine Disserenz von 1-9 Meter entsteht. Dabei variirt der Stand des Oberwassers um 3-05 und der des Unterwassers

um 4.98 Meter, was gleichfalls zu berücksichtigen kommt. Da nun jeder Wasserstand anauernd durch sechs Monate währt, so wurde zur Vermeidung von jedem complicirten Mechanismus jede Turbine mit einem Theilring construirt und die Leitschausseln des inneren Ringes werden bei Niederwasser (dem hohen Gefälle) mit einsachen Auslagedeckeln geschlossen; diese sind in die Zellen eingepasst und mit Handgriffen versehen, wodurch die Einstellung aus den neuen Gang verhältnissmässig leicht und jedessalls einsachst erreicht wird.

Um den Druck auf den Spurzapfen wegzunehmen, ist eine Entlastungs

scheibe (siehe Seite 247) verwendet. Die Dimensionen der Turbinen sind:

Die Anzahl der je 20 Millimeter dicken Schaufeln find 24 und 22 in der äussern und innern Leitrad- und 26 und 24 in den gleichen Turbinenrad-Abtheilungen.

Die auseinandersolgenden Winkel der äussern Abtheilung sind 90, 29, 75 und 18 Grade und jene der inneren Abtheilung 90, 18, 99 und 13 Grade. Die Turbine arbeitet normal mit 90 Umdrehungen per Minute und die hohle Guswelle hat 325 Aussen- und 176 Millimeter Innendurchmesser. Die Entlastungsscheibe, welche durch ein Fallrohr mit unter der Saugwirkung und daher unter dem Druck des ganzen Gefälles steht, hat 786 Millimeter Durchmesser.

Die Turbinen stehen in geschlossen Turbinenkästen, welchen das Wasserdurch die mit den Fallrohren gleich und 2.62 Meter weiten, geraden Zuleitungsrohre durch die vier Meter dicke Wehrmauer zusliesst.

Zur Regulirung, respective zum Anlassen und Abstellen dient eine in Hohlgus ausgesührte Drosselklappe in einer 2 95 Meter messenden Erweiterung des Zuleitungsrohres. Diese Drossel kann sowohl von Hand als durch die Einschaltung der Hilfsturbine vom Regulator aus in Bewegung gesetzt werden.

Wegen des gänzlich dichten Abschlusses bei Reparaturen etc. ist noch ein Abschlusschieber beim Einlauf des Wassers ins Duckrohr vorhanden, welcher durch das Getriebe der Hilfsturbine bewegt wird. Wegen der Oessung desselben unter dem großen Drucke des anliegenden Wassers ist eine Entlastung desselben durch ein eigenes Rohr angebracht, dessen zu öffnende Klappe Wasser ins Turbinenrohr führt und die Drücke vor und hinter dem Schieber ausgleicht. Die Dichtungsstächen des Schiebers bestehen aus Pockholz und die Lausstäche am Rahmen aus Bronce.

Die Turbinensaule ist fix und ihr Stand auf einer angeschmiedeten Flansche am Grund einer 2·1 Meter unter den übrigen Grund reschenden ausgegossenen Grube gegen Unterwaschung gesichert. Die hohle Turbinenwelle stützt sich auf sie in einer Laterne ausserhalb des Turbinenkastens mit einem stellbaren Spurzapfen von 42 M llimeter Durchmesser, der in einem großen Oelbehälter läust. Oben setzt sich die Welle 80 Millimeter dick in Schmiedeisen fort und geht zur weitern Transmission.

Die Transmission. Die Welle geht durch das über der Turbine befindliche, 15 Meter im Scheitel dicke Quadergewolbe hindurch, auf welchem ein starker Lagerstuhl steht.

Dieser Lagerstuhl ist ein Hohlgusskörper von riesiger Dimension. Unmittelbar über der hohlen Grundplatte, in welche eines der Halslager versenkt ist, liegt das eisenverzahnte Antriebs-Kegelrad für die Horizontalwelle. Diese wird von zwei aus dem Hohlgus aussteigenden 27 Meter hohen Schildern getragen, deren einen hohlen Seitenarm vorstreckt, der die Verticalwelle unmittelbar über dem Antriebsrade nochmals halt.

Das angetriebene Rad hat Holzzähne. Sein Durchmesser ist 3.6 Meter, die Theilung seiner 112 Zähne beträgt 100 und deren Breite 480 Millimeter. Das Eisenrad hat 87 Zähne und gleich dem früheren I-sörmige Arme. Erwähnt mag hier sein, dass die Naben trotz der bedeutenden Größe ohne Arbeitsleisten, sondern durchwegs glatt ausgebohrt sind, was man übrigens jetzt allgemein macht.

Die Horizontalwelle setzt sich ausserhalb der beiden 4.0 Meter entsernt stehenden Schilde noch weitere 4 Meter lang in einer Dicke von 360 Millimeter fort, um zwei Seilscheiben aufzunehmen, hinter welchen sie ein drittesmal durch einen unabhängig am Mauerwerk stehenden Ständer gehalten wird.

Auch dieser letzte Ständer ist im Hohlguss und in breiten Dimensionen gesormt, so dass jene theilweise beunruhigenden Vibrationen, welche die Schaff hauser Rippenständer erleiden, hier wohl nicht vorkommen dürsten.

Die Seiltransmission. Die 630 Pserde werden von je zwei Seilscheiben und zwei Seilen über Stationen von je 131 Meter Abstand geführt. Die Seilscheiben haben je 56 Meter Aussendurchmesser, sind mit zehn geraden hohlen Armen zweitheilig gegossen und mit Verschraubungen in den Armen und an der Nabe (aber ohne Ringe) verbunden. Ihr Umfang ist 149 Millimeter tief und mit 90 Millimeter Mündung ausgedreht und mit Leder derart gesüttert, dass das Seil eine wirksame Auslage von 55 Meter sindet. Die hohle Nabe ist 500 Millimeter lang und sitzt mit zwei je 170 Millimeter breiten Rändern auf der 360 Millimeter dicken Welle. Der Keil liegt im Spalt und jede Scheibe ist selbstverständlich wohl equilibrirt.

Die Scheiben machen 70 Umdrehungen per Minute und ertheilen dem

Seil eine Geschwindigkeit von 20 15 Meter per Secunde.

Die Drahtseile sind 35 Millimeter im ungestreckten Zustande dick. Sie bestehen aus je 72 Drähten von 22 Millimeter Stärke und sind erst zu acht Litzen von je neun Drähten mit einer Hansschnur vereinigt, während auch das ganze Seil eine Hansscele besitzt. Das Gewicht per lausendem Meter beträgt 2:45 Kilogramm.

Um dem lästigen Nachspleisen möglichst vorzubeugen, werden die Seile vor der Verwendung auf einer Streckmaschine gespannt. Das Bellgarder Seil dehnte sich nach 17maligem Passiren der Maschine von ursprünglichen 480 auf 483-8 Meter oder 0.89 Percent der Länge, wobei sich der Aussendurch-

messer von 35 auf 32 Millimeter verringerte.

Die Seile werden mittelst eines aus einem Winkeleisen hergestellten, in einer Curve von der Nabe zum Umfang laufenden Seilauslegers auf die Scheiben gebracht und später wenn nöthig mit einem Flaschenzug nachgespannt, um neu verslochten zu werden.

Der Regulator. Zum Reguliren der Turbine bei schwankendem Arbeitsverbrauch und zum gänzlichen Abschluss des Wasserzuslusses im Falle eines Seilbruches besindet sich bei jeder Turbine ein Regulator, welcher die Welle einer Hilsturbine zur Erzeugung der nöthigen Bewegung für die Hauptdrossel oder den Absperrschieber einschaltet.

Diese Hilfsturbine, welche ähnlich der großen mit Ueberwasserzapsen etc. und einem Regulirungsstern ausgestattet ist, hat o 616 Meter Aussendurchmesser und leistet je nach dem Wasserstande 32 bis 20 Pferdestärken. Sie läust ununterbrochen mit 340 Touren per Minute und dreht, je nachdem die Manchette des Regulators ihre Frictionskegel schiebt, die Drossel der Hauptturbine mittelst eines doppelten Schraubenvorgeleges. Für den Fall eines Seilbruches, wo die Geschwindigkeit rapid steigt, kuppelt der Regulator das Gestänge des großen Absperischiebers und bewirkt dessen schluß. Um die günstigste Geschwindigkeit der Pendel ausprobiren zu können, ersolgt deren Antrieb mit einem Riemenconus.

Die Hilfsturbine wird endlich von Hand eingekuppelt, wenn die Hauptturbine abgestellt oder wieder angelassen werden foll.

Maschinensabrik Augsburg.

Zu den größten ausgeführten Turbinenanlagen gehört jene der Kräholm-Manufactur Narva bei St. Petersburg, deren Jonval-Turbinen von der Augsburger Maschinensabrik geliefert wurden und werden.

Jede dieser Turbinen ist construirt sur 762 Meter Gesälle (davon 2/3 saugend, 1/8 Druck) und 1614 Cubikmeter Wasser per Secunde, und soll dabei bei 50 Umdrehungen per Minute effectiv 1200 Pferdestärken (73 Percent des absoluten Effectes) leisten.

Die Turbinen felbst waren nicht ausgestellt, und ich entnehme der mir darüber vorliegenden Zeichnung und weiteren Angabe, dass der die saugende Wassersaule umschließende Mantel aus fünf gusseisernen und verschraubten Trommeln besteht, welcher unten auf acht Füssen stehend, von einem Ringschützen geschlossen werden kann.

Die Turbinen-Laufräder haben je 3 700 Meter Aussendurchmesser, 0 5 Meter Höhe, eingegossene Blechschauseln und einen geschweissten Umsangsring aus Blech, während der Umfassungsring der gleichgrossen Leiträder aus Guss besteht; sie wiegen je 10.000 und 10.800 Kilogramm.

Das Gesammtgewicht jeder completen Turbinenwelle sammt Falle, Mantel.

Lagerstuhl und Kegelrad-Paar beträgt 140.000 Kilogramm.

Zum Tragen des Turbinenzapfens steigt ein centrisches gusseisernes Rohr im Innern des Mantels vom festen Grunde auf, auf welchem das Lager steht. Dieses ist aber, außer mehreren Spannstangen, noch durch ein außen offenes Gussrohr versteift, welches horizontal durch den Mantel zieht, in dessen Wände es verschraubt ist und dessen Höhlung die Schmierung des Zapfens erleichtert. Letzterer ift 300 Millimeter dick und läuft mit einer stählernen Spur von 240 Millimeter Durchmesser. Nachdem das auf ihm lastende Gewicht von Turbinen-Kegelrad und Welle aber ohne Wasserdruck 26.500 Kilogramm beträgt, so entfällt auf den Quadratcentimeter dieses Spurzapsens ein Druck von 58 Kilogramm, während die mittlere Abnützarbeit 1.25 Kilogramm Meter per Secunde und Quadratcentimeter Lauffläche nicht übersteigt. Annähernd solche Beanspruchungen ergaben sich auch an den Zapfen der Dampsmaschinen

Der Turbinenzapfen war oben durch eine Stopfbüchse am Schluss der Seitenschale geschützt.

Ausgestellt waren aber die der Anlage zugehörigen Lagerstühle und das Kegelrad Paar, welches die Bewegung von der verticalen Turbinen auf die horizontale Transmissionswelle überträgt. Die Dimensionen dieser Bestandtheile waren, dem mächtigen Effecte entsprechend wohl proportionirt und hier mag nur angeführt werden, dass die Zähne der Eisen in Eisen arbeitenden Räder nach Evolventen geformt und auf der Maschine gehobelt erschienen.

Die Theilung betrug 150 Millimeter, die Zahnhöhe (2/8 davon) 100 und die

Zahnbreite 480 Millimeter.

Die Räder von 3.67 Meter Durchmesser auf der Turbinen- und von 2.87 Meter auf der Transmissionswelle trugen 80 und 60 Zähne und wiegen in natura 9200 und 6500 Kilogramm. Sie find je zweitheilig angesertigt und die Verbindung der durch zwei diamentral gegenüberstehende Arme geführten Fuge durch jederseits drei Innenschrauben (á 60 Millimeter dick) sowohl bei der Nabe als beim Kranz, also zwölf im Ganzen, und durch je eine Aussenfrette an den Armenden, also acht im Ganzen, bewerkstelligt.

· Die Arme find I-förmigen Querschnittes und die Räder sitzen auf vier Keilen. Der Halszapfen der Turbinenwelle misst 400 Millimeter Durchmesser,

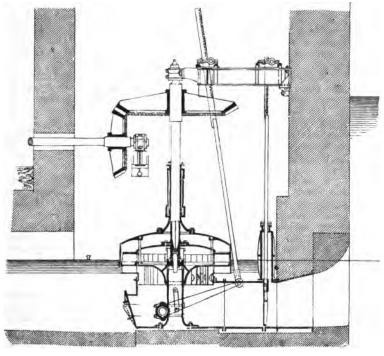
bei 750 Millimeter Länge, während der Endzapfen der Horizontalwelle (in einem schiefgeschnittenen Lager ruhend) 300 Millimeter Durchmesser und 600 Millimeter Länge besitzt.

Die Horizontalwelle verjüngt sich bedeutend nach hinten und trägt ausserhalb des zweiten Lagers eine angeschmiedete Scheibe zur Kuppelung mit der ferneren Transmission.

Nagel & Kaemp in Hamburg.

In der großen Gruppe hydraulischer Motoren, welche diese mit dem Ehrendiplom ausgezeichnete Firma brachte, sind besonders folgende Maschinen beachtenswerth:

Vollturbine für veränderliche Wassermengen. Nagel & Kaemp verwenden Fourneyron-Turbinen mit innerem Leitrade und besorgen die Einstellung für verschiedene Wassermengen durch die gleichzeitige Höhenveränderung aller Leit- und Laufradzellen.





Digitized by Google

Die Turbinen dieser Construction werden stets von unten beausschlagt, wozu das Wasser durch ein Druckrohr in die hohle Grundplatte eintritt und in derselben auswärts steigend zwischen die Leitschauseln kommt, welche an

den oberen Kreisausschnitt der Grundplatte angenietet sind.

Vom Unterboden der Grundplatte und in deren Innern bereits aufragend, steht die seste Spursaule für die Turbinenwelle, welche genau in der mittleren Horizontalebene der Radzellen den sesten Spurzapsen trägt. Auf diesen stützt sich die Welle mit eingelassener und nach abwärts gerichteter Pfanne und einer oben ausliegenden Spurplatte. Diese Welle trägt das Laufrad in unveränderlicher Höhe.

Zur Regulirung der Zellenquerschnitte jedoch sind zwei horizontale und in Platten ausgehende Scheiben angebracht, welche genau in die Zellen passen und in diesen vertical verschoben werden können. Die innere Scheibe ist mit einer langen hohlen Nabe auf der sessstenden Spursaule verschiebbar und in ihrem eigentlichen Verlause derart gekrümmt, dass das von unten kommende Wasser ohne Stoss nach aussen geleitet wird. Ihr Umfang geht in jene Platten aus, welche die Leitzellen gegen oben begrenzen und deren Höhe der Wassermenge entsprechend verändern können.

Die außere Scheibe ragt in die Zellen des Laufrades, und besteht eigentlich aus einzelnen Platten, welche den Abstand zwischen den Treibschaufeln süllen. Diese Platten sind stets in gleicher Höhe mit der innern Scheibe im Leitrade gehalten und so werden die Zellenquerschnitte durch die Lage ihrer Oberdecken

begrenzt

Die Stellplatten im Laufrade find außen an ein das Rad umgebendes Rohr geschraubt, welches von einer gewölbten Kreisplatte niederhängt und Krone genannt wird. Innerhalb der Treibschauseln ist jede Abschlussplatte nochmals und zwar von einem langen Stehbolzen getragen, welcher gleichfalls an der Krone hängt.

Die Krone dreht fich nun mit dem Treibrade, ist aber auf deren Welle mit einer langen rohrförmigen Nabe geführt, indem lie gleichzeitig mit der Deckplatte der Leitzellen auf oder abbewegt werden muss, wenn die Wassermenge steigt

oder finkt

Diese Verschiebung geschieht durch einen in die Spursäule gelagerten Hebel, der sowohl die Nabe der Innenscheibe als auch (mittelst eines Kammlagers) die Rohrnabe der Krone mit Lenkstangen angreist. Der Hebel selbst hängt an einer langen Zahnstange, die von einem Getriebe im Maschinenhause gestellt wird.

Durch das gleichzeitige Heben oder Senken von Innenscheibe und Krone wird nun bei jeder einzelnen Stellung gleichsam eine neue Turbine geschaffen, welche in den jedesmaligen Querschnittsverhältnissen der Leit- und Laufradzellen, sowie in der Führung des Wassers vollkommen richtig ist, demgemäss auch einen nahezu constanten Nutzessecht geben muss, der unbhängig von der zur Beausschlagung kommenden Wassermenge bleibt.

Die Radglocke überdeckt übrigens äusserlich gleichzeitig den ganzen nicht beausschlagten Theil der Laufrad-Zellenhöhe, da ohne solche Abdeckung die Turbine in dem obern nicht beausschlagten Kranz als Centrisugalpumpe, respective

Ventilator arbeiten und Kraft consumiren würde.

Der Éinlauf von unten bietet gleichfalls manchen erwähnenswerthen Vortheil. Nicht nur dass die Unannehmlichkeit des Oberwassers im Gebäude beseitigt, und bei niedrigen Gesällen das schädliche Einschlucken von Lust ins Rad vermieden wird, ist es hier leicht, den Druck des Oberwassers zu benützen, um das ganze Gewicht von Rad und Axe vollständig zu balanciren und den Turbinen zapsen gänzlich zu entlassen, während sich bei den meisten anderen Turbinen(Jonval etc.) der Wasserduck zum Eigengewichte der Construction addirt und den Zapsendruck erhöht. Uebrigens sichert die hier verwendete Lage des Zapsens genau in der Schauselhöhe das Rad am besteu vor Schwankungen und Abweichungen in

Folge des Auslaufens der Schalen und gestattet daher einen kleinsten Uchersprungraum zwischen dem Leit- und dem Treibrad.

Das aussenliegende Laufrad ermöglicht eine stete Beobachtung des austretenden Wassers und damit eine dauernde Controle über den Zustand der inneren Turbinentheile. Durch das radiale Austreten des Wassers wird die richtige Geschwindigkeit des Ganges erkannt.

Bei constanten Waffermengen wird von der Verwendung der Krone und der beweglichen Innenscheibe abgesehen und letztere sest eingebaut.

Die Absperrung des Druckrohres geschieht stets mit gusseisernen Autzugs ichützen, welche auf Rollen laufen.

Partialturbine mit drehbarem Leitschaufel-Apparat. Bei den von Nagel & Kaemp ausgestellten Partial Turbinen tritt das Wasser von unten in das Leitrad und von innen in das Laufrad.

Die Stellbarkeit des Leitschaufel-Apparates wird dadurch bewirkt, dass fammtliche Leitschaufeln in einen ringförmigen zweitheiligen, den Turbinen-Einlauf concentrisch und dicht umschließenden Körper gelegt find, und dass der ganze ringförmige Leitschausel-Apparat durch ein Zahnkranz-Segment und Getriebe drehbar ist. In dem Turbineneinlauf find da, wo ihn der Leitschaufel-Apparat umschliesst, zwei gegenüberstehende gleichgroße rechteckige Aussfuß. össnungen angebracht.

Im Zustande der Ruhe sind diese Ausstussöffnungen von dem nicht mit Leitschaufeln versehenen Theil des ringförmigen Leitapparates verschlossen, während durch die Drehung desselben dem Wasser mehr Durchgangszellen geboten werden.

Da durch die beiden gegenüberstehenden Eintrittsöffnungen stets der Ring balancirt bleibt, so dürfte die Verdrehung leicht und thatsachlich eine einfachste bequemste und billigste Regulirvorrichtung gewonnen sein, welche auch theoretisch völlig richtig und mit nahezu gleichem Nutzeffect für die verschiedenen Waffermengen arbeiten kann.

Partialturbine mit radialem Regulator. Die Turbine glich mit Ausnahme der Achsenrichtung, welche hier horizontal lag, völlig der eben beschriebenen, und unterschied sich nur durch die Anbringung eines hydraulischen Regulators, dessen Wirkung auf folgendem Principe beruht.

Bekanntlich tritt bei Turbinen mit außenliegenden Laufrädern das Wasser mahezu radial aus, wenn die Maschine mit der richtigen Geschwindigkeit läust. Beschleunigt sich deren Gang, so wird der Austrittswinkel stumpfer, während er spitz wird und sich gegen die Flucht der Schauseln neigt, wenn eine Verzögerung eintritt.

Nun ist um das Treibrad, und zwar concentrisch zu demselben, ein mit radialen Schaufeln versehenes Regulirungsrad gelegt, welches auf der Turbinenwelle frei drehbar steckt. Tritt nun während des Ganges der Turbine das Wasser normal, das ift in radialer Richtung aus dem Treibrade, fo geht es ohne Seitendruck zwischen den radialen Schauseln des Regulirungsrades hindurch und letzteres steht demzufolge still.

Läust aber die Turbine zu zasch oder zu langsam, so drückt das austretende Waffer in der einen oder anderen Richtung gegen die Schaufeln des Regulatorrades und da dessen nach aussen verlängerte Nabe eine Schraube eingeschnitten trägt, welche ein Vorgelege betreibt, so dreht diese den entlasteten Leitschausel-Apparat wie es sonst von Hand geschehen muss.

Für die Henschel-Jonval Turbinen könnte ein solches Rad mit völlig ebenen und fenkrechten Schaufeln versehen unter das Treibrad gesetzt, und ähnlich

wie hier zur Regulirung benützt werden.

Digitized by Google

Patrialturbine mit horizontaler Achse und Schieberregulirung. Die Leitschauseln sind in der Richtung der Achse verlängert und über sämmtliche Leitradzellen bewegt sich ein einziger Muschelschieber, welcher dazu dient, der Reihe nach die Leitradzellen je nach dem Krastbedarf oder der vorhandenen Wassermenge zu öffnen.

Wassersaug-Apparat. Zur Entleerung von Baugruben und als Gefälls Erhöhungsapparat für hydraulische Motoren, welche häusig und zwar bei überreichem Wassersusluss an Stauwasser leiden, bauen Nagel & Kaemp einen Apparat, der eigentlich eine große mit Wasser betriebene Strahlpumpe ist.

Der Ausfluss aus den Turbinen findet dabei unter Wasser, und zwar in einen conisch zulausenden, oben meist mit Holz gedeckten Canal statt, in welchen das überstüffige Wasser der Freischütze, also unter der vollen Druckhöhe, centrisch einströmt. Dessen lebendige Krast beschleunigt die Geschwindigkeit des nebenher kommenden Unterwassers der Turbine, und dort, wo die Mischung vollendet ist, wird durch eine langsame Erweiterung des Gesammtquerschnittes die Geschwindigkeit wieder in Druck umgesetzt, wodurch der endlich erreichte Wasserspiegel (der des Hinterwassers) höher zu liegen kommt, als jener in der Turbinenstube.

So wird das überflüssige Druckwasser zur Wegschaffung des Wasserstaues benützt oder das Gefälle ohne beweglichen Mechanismus erhöht. Auch Baugruben etc. können durch einen ähnlichen Apparat ausgeschöpst werden, wenn über andere höher liegende Wassermengen gleichzeitig versügt werden darf. Es sollen Fälle vorliegen, wo mit 15 Meter Druckhöhe 90 Meter Saughöhe erreicht wurden, wenn sich auch das Maximum des Effectes bei solchen Höhenunterschieden nicht ergibt, sondern beim Höhenverhältnis von 1:2 eintritt.

In anderer Ausführung besteht der Apparat aus zwei gleichgroßen, seinen nicht geschlossenen Tellerscheiben, deren Höhlungen einander zugekehrt sind und eine freibewegliche Kreisplatte zwischenhalten.

An der Ober- und Unterplatte münden Saug- und Druckrohr centrisch an und das austretende Druckwasser saugt Tieswasser mit, während sich die Zwischenplatte, die Querschnitte völlig richtig regulirend, von selbst einstellt.

Dampf ejections-Apparat. Zum Leerfaugen langer Röhrenleitungen, wie bei Brunnenkuppelungen durch Heber, um die Bodenventile bei Pumpen zu erfetzen und für ähnliche Fälle benützen Nagel & Kaemp einen Dampfftrahl, welcher ähnlich wie das Druckwaffer im vorigen Apparate wirkt und am dünnen Ende einer mit der Röhrenleitung verbundenen und ins Freie mündenden Lufttrompete eintretend die Luft mitreist und daher die Spannung im geschlossenen Innern reducirt.

Der in der Ausstellung im Gange befindliche derartige Apparat schaffte ein Vacuum von o 8 Atmosphären und wurde benützt, um das unten offene Saugrohr einer Centrisugalpumpe mit Wasser zu füllen, während sonst ein Bodenventil und Füllung von Hand aus nöthig gewesen wäre, um das Angehen der Pumpe zu erwirken.

So brachten Nagel & Kaemp eine Reihe neuer Mechanismen und Apparate welche fämmtlich klar entworfen und durch die Erfahrung erprobt find. Dass die Detailconstructionen und Formgebungen durchwegs gelungen und sämmtliche Maschinen im Gange waren, sei noch zum Schlusse erwähnt.

Walter Zuppinger in Ravensburg.

Nach den Plänen des Ingenieurs Walter Zuppinger wurden bereits für 12.000 Pferdestärken Reactionsturbinen, 1000 Pferde Tangentialräder und für 5000 Pferde Wasserräder gebaut. Seine Ausstellung von Zeichnungen ausgeführter Constructionen war daher höchst beachtenswerth und wurde noch durch die Ausstellung der Fabrik von Daniel Straub vervollständigt, welche zwei ihrer Objecte nach Zuppinger's Systemen ausgeführt brachte.

Die Reactionsturbine. Eine der ausgestellten Zeichnungen zeigte die mit Druck- und Sauggefälle arbeitende (Hentschel-Jonval-) Reactionsturbine der Berner Spinnerei Feisenau.

Dort werden 10.0 Meter Fall der Aar benützt, welche die 15 Meter unter dem Boden der Fabrik liegende Turbine antreiben und an sie 350 effective Pferdestärken abgeben. Von der Beschreibung des Wasserbaues muss hier abgesehen werden, und es mag nur erwähnt sein, dass statt eines Wehres ein Tunnel für das Unterwasser von 3.0 Meter Durchmesser angelegt wurde, der das Gefälle bringt.

Die Turbine von 2'0 Meter Durchmesser steht nun genau in Mitte des Gefälles und hat einen geschlossenen Einlaufkasten, an dem das 750 Millimeter weite Zuströmrohr mündet.

Das Fallrohr gabelt fich unterhalb des Treibrades, um die Turbinenwelle ins Freie zu laffen und vereinigt fich wieder unter dem dort eingebauten Fusslager zu einem cylindrischen Rohre, wodurch der Spurzapsen außer Wasser kommt und für die Oelung und Auswechslung der Scheiben bequem liegt.

Nun ist aber dieser Spurzapsen fast gänzlich vom verticalen Drucke entlastet, indem am Deckel des Einlaufkastens ein kurzes, unten offenes, ausgebohrtes Gussrohr steht, in welchem eine fest auf die Turbinenwelle gekeilte Scheibe wie ein Kolben vom Wafferdruck getragen wird. Diese Scheibe hat einen Durchmeffer, welcher eine Kreisfläche von gleicher Fläche wie der Ringquerschnitt der Turbine gibt und der Rohrtheil ober ihr fteht durch ein 150 Millimeter weites Außenrohr mit dem Fallrohre in offener Verbindung, wodurch fich auch dessen Saugwirkung auf sie überträgt. Dadurch ist der gesammte Wasserdruck auf die Turbine balancirt, der Spurzapfen läuft nur unter der Belastung der eigenen Gewichte und trotz seines geringen Durchmessers von 85 Millimeter dauernd kalt. Als man aber einmal die Entlastungsscheibe probeweise aushob, begann der Zapfen sofort zu brennen.

Die Entlastungsscheibe, welche mit der Welle rotirt, schliesst selbaverftändlich nicht absolut dicht an die Wand ihres Cylinders, und trotzdem eine Lage nachstellbarer, klingenförmiger Stahlblätter als Dichtung den Rand der Scheibe armirt, geht Wasser hindurch, welches durch das Verbindungsrohr in den Abfall gelangt. Der hiervon bedingte Verlust an Arbeitswasser soll aber einem geringeren Effecte entsprechen, als durch die normale Keibung des sonst benöthigten größeren Spurzapfens verzehrt würde.

Oberhalb der Entlastungsscheibe tritt die Welle aus dem Kasten durch eine Stopfbüchse aus, welche, unter der Saugwirkung stehend, leicht zu dichten ist, indem in ihre Schale ein dem Druckrohr entnommener mit einem Hahn zu stellender

dünner Wasserstrahl fliesst.

Die Aufhängung des Turbinenrades und der Entlastungsscheibe geschieht durch je zwei Schrauben, welche an je einem eine Eindrehung der Welle umfassenden schmiedeeisernen Doppeljoch hängen.

Sowohl im Drucke wie im Fallrohre befindet fich eine Droffelklappe, um die Füllung und eine theilweise Regulirung der Turbine zuzulassen.

Das Tangentialrad. Eine zweite Zeichnung führte die Conftruction der Zuppinger'schen Tangentialräder vor, wie dieselben für hohe Gefälle bis 160 Meter Druckgefälle in größerer Anzahl (deren erste in Vorarlberg) ausgeführt wurden.

Abgesehen von der sorgfältigen Construction wegen des hohen Wasserdruckes von 16 Atmosphären, welchen zu beherrschen drei aufeinandersolgende Abschlüsse (die Regulirzungen, getrennte Schieber und eine Drossel im Fallrohre) angewendet find, zeichnen sich diese Motoren durch den Umstand vortheilhast aus, dass bei ihnen das Güteverhältnis steigt, wenn die Wassermenge sinkt.

Bei den Girard Turbinen tritt gerade das Gegentheil ein; der Nutzeffect bleibt bei abnehmender Wassermenge constant oder sinkt selbst im geringen Masse, während doch die beste Arbeit des Motors dort dringender benöthigt wird, wo der Wassermangel beginnt.

Die vortheilhaftere Arbeitsweise seiner Motoren erreichte Zuppinger durch folgende Rücksicht: Bei dem noch immerhin dicken Wasserstrahl, welcher an einer Turbinenschausel hinsließt, können nicht alle Wasserstahl ist. Bei zu dünnem Strahle muss aber die Reibung der untersten Wasserschichte an der Schauselstäche, deren verzögernder Einsluss in Folge der Cohäsion des Wasserstrahle bemerkbar ist, bereits derart mächtig sein, dass die rasch sinkende Geschwindigkeit den Vortheil der richtigen Führungswieder aushebt. Es muss daher eine vortheilhasteste Strahldicke geben, welche dick genug ist, um unter der Reibung wenig zu leiden, aber dünn genug, um noch richtig geführt zu sein.

Diese vortheilhasteste Strahldicke fand Zuppinger durch mannigsaltige Versuche mit drei Millimeter, und diese wendet er als Maximaldicke bei gesunkener Wassermenge an.

Nun arbeiten die Zuppinger Tangentialräder fortwährend mit gleicher Einlaufslänge am Radumfange, aber mit veränderlicher Strahldicke, indem die Regulirung durch Zungen geschieht, welche sich nicht verschieben, sondern nur um einen Fixpunkt in der Zuleitung drehbar sich dem Rade nähern, nach dessen Halbmesser sie selber ausgebohrt sind und welches sie daher auch ganz schließen können.

Die Zungen drehen sich dabei um ihre rückwärtige Endkante, welche abgerundet ist und sich in eine Aussparung des Zulausmantels stemmt. Vorn an der Eintrittsseite des Wassers sindet die Bewegung der Zunge durch ein kleines, an eine verticale Stellwelle geschmiedetes Excenter statt, welches in einen Schlitz am Zungenrücken taucht. Sämmtliche Stellwellen (gewöhnlich zwei auf jeder Seite, also vier im Ganzen) sind durch eine Räder Stellzunge mit einem einzigen Griffrade verbunden.

Diese (patentirten) Regulirzungen verringern also nur die Strahldicke, wenn sie vorgeneigt werden, und belassen die Länge des Einlausbogens am Actionsrade. Sie führen auch in Folge ihrer gleichsam tangentialen Stellung das Wasser in gleichmässig abnehmender Stärke von den vorderen gegen die hinteren Einlass-Oessnungen und ihre Zahl kann daher gering sein.

Für die volle Wassermenge ist nun die Zunge ganz zurückgeneigt und der Strahl tritt nach einer mir vorliegenden Zeichnung mit 12 Millimeter Dicke gegen das Rad. Für abnehmende Wassermenge wird aber der Strahl durch die sich vorneigende Zunge dünner gehalten, wodurch die Ausbeute seiner Arbeit steigt.

Nach Zuppinger's Angaben foll ein Rad dieser Construction bei 285 Liter Wasser per Secunde 70 Percent, und bei 95 Liter (ein Drittel der früheren Menge) 75 Percent Nutzessecht leisten. Bei einer Girard-Turbine dürfte ziemlich das Umgekehrte eintreten.

Die Umfangsgeschwindigkeit der Zuppinger-Räder beträgt normal 0.55 der dem Gefälle zukommenden Geschwindigkeit.

Weiters ist von diesen Turbinen zu erwähnen, dass die Schauseln entweder sämmtlich gegossen sind oder, wenn Blechschauseln verwendet sind, doch einzelne (ungefähr jede 18.) im Gusse durchgehen. Die Erhöhung der Zellen gegen den inneren Austritt ist mässig und erhebt sich nur bis zum 1½ fachen der Eintrittshöhe.

Die Lagerung der Turbine findet auf einer großen hohlen Grundplatte statt, durch welche das Druckwasser kommt. Dieses strömt im Fallrohr mit eirea I Meter Geschwindigkeit, und während sich die eine Hälste des Wassers bereits

aus dem Rohre zur Turbine hin abzweigt, zieht die andere durch die hohle Grundplatte, um jenseits des Rades wieder aufzusteigen und zur Einstromung zu gelangen. Die Trennung der beiden Wasserstrahlen im Fallrohr ist durch eine hoch hinausreichende Gusswand geregelt.

Die Turbinenwelle findet nun ihr Fusslager auf der Grundplatte; die Metallschale desselben ist mit sechs starken Rippen im Lagerkörper gesührt und hat sonst keine Stellvorrichtung; dasur sind aber die Einläuse stellbar Das Lager ist durch ein an die Untenseite der Turbinenrad-Nabe geschraubtes Rohr derart umgeben, das kein Verschleudern des Oeles eintreten kann, welches mit einer Pumpe zugesührt und gewechselt wird.

Die Wafferräder. Die Zuppinger Räder gehen mit der geringen Umfangsgeschwindigkeit von 10 bis 15 Meter per Secunde, was ihren Nutzeffect hoch macht und beläst, wenn keine bedeutende Uebersetzung ins Schnelle

benöthigt wird.

Die Zeichnungen stellten durchwegs Räder für kleine oder mittlere Gefälle mit eisernen Kränzen und hölzernen Schauseln vor, welche das Wasser unter sehr geringer Spannungshöhe durch einen Uebersallschützen erhalten. Die Schauseln sind von der Einlaussstelle an gegen auswärts gekrümmt, um einem Ausgießen des Wassers auf der Innenseite zuvorzukommen. Die Zellen, welche normal mit halber Füllung arbeiten, bleiben aus der Innenseite durch einen im Minimum 60 Millimeter weiten Längsschlitz für die Ventilation offen.

Durch den langsamen Gang erreicht Zuppinger den Entsall der Stossverluste beim Wassereinlauf, deren Effecte bedeutender sind als später sur die Uebersetzung gehört. Bei Gesallen von 0.5 bis 0.1 Meter sollen diese Rader 60 bis 65 Percent und bei 1.0 bis 3.0 Meter Gesälle 70 bis 75 Percent leisten. Ich habe selbst ein derartiges Rad gebremst und ähnliche Güteverhältnisse gesunden.

Der Hauptvortheil dieser Räder liegt in dem Umstande, dass sie keiner Regulirung nach der Wassermenge benöthigen, sondern annähernd die stets-

gleiche Percentausbeute des Wafferlauses bieten.

Die Räder arbeiten alle über einem gekröpften, d. i. nach dem Radmittelpunkt gebogenen Gerinne. Durch den plötzlichen stusensörmigen Absall dieses Gerinnes im verticalen Raddurchmesser sollen 6 Percent Mehressecht als bei Ausserachtlassung dieser Rücksicht auf den ungehinderten Ausgus gewonnen werden.

Zuppinger wendet bei variablen Wassern gerne eine einsache Turbine mit einem Wassernade gekuppelt an weil dann die Turbine immer voll lausen kann, während das Wassernad von selbst und mit gleichbleibendem Güteverhältniss regulirt.

Daniel Straub in Geisslingen.

Die Ausstellung hydraulischer Motoren von Daniel Straub war eine der größten dieser Art und umsasse ein Tangentialrad und ein Wasserrad, beide nach den eben beschriebenen Systemen Zuppinger's, und noch ein Wasserrad mit innerem Einlaus. Diese drei Motoren standen in einem ossenen Betonbau (von Spohn & Ruthardt in Blaubeuren) und gingen abwechselnd durch Wasser beaufschlagt, welches durch zwei französische Locomobie und mit Centrisugalpumpen verschiedener Systeme in die Höhe geschaft wurde.

Die Turbine war ganz nach Zuppinger's bereits besprochener Construction. In den Details wich sie insofern ab, als die Stellung der Regulirungszungen nicht durch ein Räder-, sondern ein Hebel-Stellzeug mit Wurmrad geschah, und dass die Grundplatte schwerer gegossen und mit weniger Verschraubungen dalag, als in Zuppinger's originalem Plan.



Das Wasserrad. System Zuppinger, hatte circa 5:37 Meter Durchmesser 1:58 Meter Breite und war bei $\frac{3}{2}$. Füllung sür eine Wassermenge von 0:632 Cubikmeter per Secunde bei einem Gesälle von 1:58 Meter bestimmt. Es mach normal drei Umdrehungen per Minute, wobei die Umsangsgeschwindigkeit 0:84 Meter, etwas weniger als $\frac{1}{2}$ der Zulausgeschwindigkeit des Wassers beträgt.

Die schmiedeiserne Welle trug zwei Gussrosetten, von welchen je sieben Arme aus I Eisen ausgingen, welche erst je durch einen Tee- und dann einen Flacheisenring im Umfange verbunden waren. Beide Ringe trugen dann die nach der Schauselkrümmung gebogenen Schauselträger-Winkeleisen angenietet, an welche die aus je fünst Ilolzbrettern bestehenden Schauseln mit Flacheisen-Gegenschienen und je acht kleinen Schrauben besestigt waren. Das Rad hatte 35 Schauseln, deren Länge von je 1 Meter gegen die originale Zuppinger-Zeichnung bedeutend verkürzt erschien. Nachdem das Rad nur durch kargen Wasserzulaus (1/5 des normaien) gespeist wurde, konnte über das Genügen der verkürzten Schauseln nicht geurtheilt werden.

Dieses Rad hatte mit den Lagern ein Eisengewicht von 4250 Kilogramm und sammt 750 Kilos Holz ein Gesammtgewicht von 5000 Kilogramm, und kostet circa sl. 2500, wozu noch fl. 200 für die circa 400 Kilos Uebersallschützzeug hinzukommen.

Ich habe dieses Rad unter gleichzeitiger Wasser- und Gefällsmessung am

1. November 1873 gebremst und Folgendes erhoben:

Zulaufende Wassermenge. Diese konnte an zwei gesonderten Stellen mittelst Uebersälle gemessen werden, deren einer sich beim Uebersallpolster von selbst ergab, während ein zweiter mit gehobelter Schmiedeisen Kante auf die ganze Breite des Unterwassers eingebaut war.

Der Polster hatte 1:50 Meter Breite und lag 0:125 Meter unter dem ungefenkten Spiegel des Oberwassers. Der eingebaute Uebersall unten war 1:35 Meter breit und das Wasser rann mit 0:145 Meter Druckhöhe über ihn. Nach der sür Metermass reducirten Francis-Formel $Q = 1.838(b-0.1n\,h)\,h^3/2$, worin n die Zahl der Contractionsstellen bedeutet, gibt die ein Messung 0:12 und die zweite 0:13 Cubikmeter Wasser per Secunde, aus welcher der nahen Uebereinstimmung halber beruhigt das Mittel 0:125 Cubikmeter in die Rechnung genommen wurde.

Nebenher sei erwähnt, dass die gewöhnlich gebrauchte Formel $Q = o \cdot o \cdot \frac{2}{3} b h \sqrt{2} g h$ aus dem unteren Uebersall eine Wassermenge von o 132 und die Weisbach-Formel o 18 Cubikmeter vermuthen ließen.

Das Gefälle betrug 1 49 Meter, woraus sich mit der obigen Wassermessung der dem Wasserlauf innewohnende Effect (bei einem möglichen Fehler von 4 Percent) auf 2 48 Pserdestärken berechnet

Die Bremfung. Auf der verlängerten Radwelle steckte eine Bremse, welche in dem zu Ende dieses Berichtes solgenden eigenen Capitel beschrieben ist, und am 180 Meter langen Hebel von 23 Kilogramm Eigengewicht noch 2318 Kilogramm Anhänglast dauernd trug. Nachdem ferner das Rad 2.63 Umdrehungen per Minute vollzog, so war der geleistete Effect 1.68 Pferde.

Der Wirkungsgrad des Rades stellte ach aus dem Vorhergehenden auf 68 Percent, wobei berücksichtigt werden muss, dass die normale Wassermenge weitaus größer als die hier verwendete ist. Nachdem aber der Stirnzapsen des Rades 120 und der Wellzapsen 150 millimeter dick sind, lässt sich nach den bekannten Eigengewichten und Geschwindigkeiten der wahrscheinliche Reibungs verlust auf 0.12 Pferdestärken schätzen, was zu dem gebremsten Esseche hinzukommend den reinen hydraulischen Nutzessecht aus 72 Percent erhöht.

Das Rad mit Inneneinlauf (Millot-Rad). Bei dieser Construction tritt das Wasser auf der inneren Seite der Schauselung ein, während es aussen ausgegossen wird. Diess bietet den Vortheil, dass andere Krümmungen für die Einströmung als für die Ausströmung dienen, daher jede ihrem alleinigen Zwecke nach am besten gesormt werden kann, und insbesondere die Ausströmung tieser als bei jedem oberschlächtigen Rade stattsindet.

Das System ist jedoch nur für verhältnismässig geringe Radbreiten verwendbar, indem der innere Einlauf überhängende Schauseln verlangt. Diese balanciren auf einem einzigen Mittelkranz, welcher allerdings durch zwei Naben und I-förmige in zwei einander zugeneigten Kegelslächen stehende Arme steis getragen wird, aber die Schauselung selbst, welche frei vom Kranze absteht, mus an und für sich balancirt sein, und soll es auch unter den Wassergewichten verbleiben

Der Wassereinlauf sindet durch ein Gerinne statt, welches erst das Rad gabelsörmig umfast und dessen Aeste sich dann um die beiden Hälsten der Schauselung mit 360 Grad Ablenkung vollkommen herumschmiegen, um an der Innenseite nur durch den Radkranz getrennt in zwei parallelen Strömen ins Rad zu fallen. Wäre nun die Stärke der beiden Ströme nicht sehr angenähert gleich, so würde eine einseitige Belastung des Rades und ein Schwanken des ganzen Baues eintreten. Diese Gesahr, sowie die Mehrkosten der Ansertigung durch Material und Aussührung beschränken die Verwendung dieses Systemes für kleinere Wasseriäuse, welche dann aber bei geringer Umfangsgeschwindigkeit mit hohem Güteverhältnis ausgebeutet werden können.

Der Ausguss aus den beiderseits offenen und also ventilirten Schauseln findet am tiesstmöglichen Punkte des Rades und unter Wasser statt, so dass der Motor gegen Stauwasser, den gesährlichen Feind der obeschlächtigen Räder, ziemlich unempfindlich ist.

Nach Angabe der Firma soll in Folge der kegelsörmigen Arme der Schwerpunkt des Wasserkörpers rasch ins Innere des Rades kommen, aber trotzdem werden, der Stabilität halber, keine größeren Räder als sur o 25 Cubikmeter maximalen Wasserzusluss für jeden Meter Beausschlagung gebaut. Das Ausstellungsrad war sur o 47 Cubikmeter Wasser per Secunde bei

Das Ausstellungsrad war für 0.47 Cubikmeter Wasser per Secunde bei einem Gefälle von 3.16 Metern bestimmt. Es hatte 5.7 Meter Aussendurchmesser, war 2.2 Meter breit, und besass 45 Blechschauseln, welche je 0.69 Meter in radialer Richtung besassen. Die beiden Gusnaben trugen bereits die in die Armslucht geneigten Rosetten, von welchen je neun Arme ausliesen. Wo sich deren beide Kegelfächen trasen, waren die I-Arme derart gebogen, dass sie nach weggemeisselten Innenrippen an einander hinliesen, wobei sie ein Füllstück zwischen sich aufnahmen, welches sich zu einer Schausel erweiterte und mit kurzen Aussenslanschen die Mittel- und Seitenwände des Rades trug.

Zwischen diese Blechwände, deren Ebene durch äußere Bandvernietungen gewahrt waren, kamen nun auf die Entsernung zweier Arme je füns Blechschauseln, welche mit ausgebogenen Conturrändern an die Seitenwände genietet waren.

Dieses Rad, welches ungefähr 15 Pferdestärken liesert, wiegt complet fammt Einlauf und Lager 12.500 Kilogramm.

Das Rad drehte sich 4.0 Mal per Minute, was seinem inneren Umsange von 4.3 Meter Durchmesser die Geschwindigkeit von 0.9 Meter per Secunde gibt. Die Einläuse waren je 0.857 Meter breit und das Wasser rann 107 Millimeter hoch über sie.

Bei einer Bremfung am 1. November 1873 stellte sich der Effect in Folge der geringen Wassermenge auf 4.0 Pferdestärken, wobei das Rad tadellos lief.

P. Fischer in Wien.

Die Turbinen, welche P. Fischer bereits in vielen erprobten Exemplaren baute, sind Reactionsturbinen mit äußerer Beaufschlagung und innerer Ausströmung des Wassers. Sie zeichnen sich hauptsächlich durch die Regulirvorrichtung aus, welche nach völlig richtigem Principe in Folgendem besteht:

Der im Aussenkreis angeordnete Leitapparat besteht aus stehenden Blechschauseln, welche nur in die Bodenplatte eingegossen oder eingenietet ind und frei nach auswärts emporragen. Vor einerunrichtigen (axialen) Wassereinströmung sind die Zellen durch ein Rohr geschützt, welches, vom Deckel des geschlossenen Turbinenkastens niederhängend, bis zu der Oberkante der Einströmschauseln reicht und durch seine eingehalste Form noch zur richtigen Wassersührung beiträgt.

Das Treibrad sitzt nun mit mässig gegen die Innenausströmung zu erhöhten Schauselräumen auf der von einem Unter Wasserzapsen getragenen und oben in einer langen conischen Stopsbüchse des Turbinenkastens gesührten Welle. Die Schauseln des Treibrades sind gleichfalls aus Blech und unten in den schließenden Bodenring eingesetzt, so dass auch die Treibschauseln gegen oben zu offen ver-

bleiben.

Zum Tragen des Treibrades sind jedoch diese stehenden Schaufeln ober der Höhe des eigentlichen Zellenraumes und gegen die Achse zu sortgesetzt, und in einen Ring eingegossen, an welchen sich die niedergebogenen Radarme derart

schließen, dass die Hauptnabe in die Mittelhöhe der Schauseln kommt.

Die beiden gegen oben offenen Zellenräume erhalten nun zwei stets gleichhoch stehende Decken, welche nicht nur einsach abschließen, sondern auch derart verschiebbar sind, dass die freibleibenden Querschnitte eben der vorhandenen Wassermenge angepasst werden können, wodurch das Güteverhältniss der stets mit vollgefüllten Zellen arbeitenden Turbinen nahezu constant bleibt.

Diese beweglichen Decken, deren eine im Leitrade für gewöhnlich stillsteht, während jene im Treibrade mit rotirt, werden nun durch eine Stellvorrichtung gleichzeitig und parallel gehoben, oder gesenkt, welche von oben mittelit eines Griffrades zu handhaben ist.

Die Deckplatten, deren Form natürlich genau dem Horizontalschnitt der Zelleniäume entspricht, bestehen nämlich aus je einer gusseisernen, mit Kautschuk und einem Gegenblech armirten Platte. Jede dieser Platten hängt mit Schraubenbolzen an einem flachen Kranze, welcher mit Radialarmen an der Hauptwelle gesührt wird.

Die Nabe jenes Kranzes, welcher für das Laufrad dient, ist von einer schmiedeisernen Stange getragen, welche im Innern der hohlen gusseisernen Turbinenwelle niederhängt und die Kranznabe durch einen Keil im Längsschlitz

der Welle mitnimmt.

Die Nabe des stillstehenden Kranzes für die Leitradplatten ist einfach ausgebüchst und die Höhenänderung geschieht durch zwei Hängstangen, welche durch die Decke des Turbinenkastens hindurchgehen und in den Plattenkranz

oder vielmehr in dessen Arme eingeschraubt sind.

Zur gleichzeitigen Hebung der Stellstange in der hohlen Welle und der Hängstangen für den Aussentheil ist über das große Kegelrad der Turbinenwelle ein Lagerstuhl auf den Kastendeckel gesetzt, der ein drehbares Sellrad hält, in dessen Nabe das Gewinde für eine starke gusessene Schraube geschnitten ist. Diese ist hohl und trägt auf der oberen Stirnstäche die hindurchziehende centrale Stange mittelst ringsörmiger Lausplatten, während der Fus der Gusschraube in eine Traverse übergeht, von welcher die äusseren Hängstangen ausgehen. Letztere reichen, mittelst Lederstulpen gedichtet, in das Innere des Druckkastens und ebenso durch die Halsung jenes Rohres nieder, welches die Wassersührung zu den Leitschause in besorgt.

Um nun dem Wasser jeden salschen Weg zu verschließen, hängt von den Stellkränzen ausser den Zellenplatten noch je ein dünnwandiges Rohr nieder, deren eines sich zwischen das Führungsrohr und vor den Eintritt der Laufzellen schmiegt, während das zweite, rotirende in den Kreisspalt zwischen Leit

und Treibschaufeln kommt.

Die ausgestellte Turbine ist für 0.16 Cubikmeter Wasser per Secunde bei einem Gesälle von 3.4 Meter bestimmt. Sie soll 136 Umdrehungen per Minute machen und 5.8 effective Pferdestärken (80 Percent der absolut vorhandenen) liesern.

Der Außendurchmesser des Laufrades beträgt dabei 0.66, der Innendurchmesser 0.57 Meter, woraus sich die Umfangsgeschwindigkeit an der Eintrittsstelle mit 4.7 Meter per Secunde, 0.58 der dem Gefälle zukommenden Geschwindigkeit berechnet.

Das Leitrad 'atte 34 Schaufeln, deren innerer Austrittswinkel 15 Grade betrug. Das Treibrad hatte 24 Schaufeln, welche an der Eintritts stelle unter 120 Grade und beim Austritte unter 18 Grade gegen die Tangente des Rades geneigt waren.

Die Zellen waren äußersten Falles 77 Millimeter hoch und die Querschnitte beim Ausgang des Leitapparates betrugen 305 gegen 442 Quadratcentimeter

beim Austritt aus dem Treibrade.

Die Regulirung durch die Veränderlichkeit der Zellenhöhe ist völlig richtig und originell gelöst. Gegen die Turbine als solche lässt sich der einzige Vorwurs erheben, dass der Uebersprungraum durch das Zwischenrohr und den doppelten Spielraum vergrößert wird, wodurch die richtige Wassersührung leidet, welcher Uebelstand übrigens auch an den Nagel & Kaemp'schen und allen übrigen regulirbaren Vollturbinen vorkommt.

Brüder Fischer in Wien.

Die ausgestellte Turbine, System Lejeune, hat äusseres Leitrad und innen

liegendes Treibrad.

Die Regulirung geschieht durch den Verschluss der auseinandersolgenden einzelnen Zellen des Leitrades mittelst Klappen, welche vor demselben und je um eine verticale Achse drehbar stehen. Jede Drehachse trägt nach oben zwei Daumen, deren einer für den Schluss und der andere für's Oeffnen dient, welches durch einen verzahnten Ring besorgt wird, der die entsprechenden Anschläge tragend durch das Stellzeug zu drehen ist.

Damit bei der Klemmung einer einzelnen Klappe die Weiterregulirung dennoch möglich bleibt und kein Bruch bei der Anwendung von Gewalt vorkommt, ist der stellende Anschlag mit einem Stahlblatte gesedert, welches ein Aus-

weichen gestattet.

Ob die große Zahl der unter Wasser arbeitenden Klappen mit allen Charnieren etc. nicht Anlass zu wiederholten Störungen gibt, war an der trocken

stehenden Ausstellungsturbine nicht zu erfahren.

Die Firma garantirt für 80 Percent Nutzeffect. In der Veröffentlichung eines Bremsversuches an einer solchen Turbine erscheint die diagonale Länge vom Mittelpunkte der Welle bis zum Ende des Belastungsarmes statt des Verticalabstandes auf die Zugrichtung in Rechnung genommen und auch die Wassermessung nicht ganz klar. Darnach wurden 83 Percent Nutzeffect erhalten.

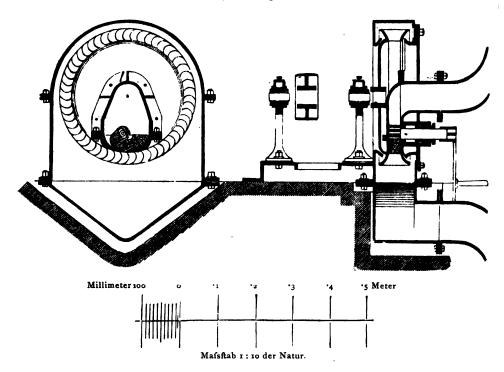
Die Firma stellte noch eine ganz kleine Turbine, System Lejeune, aus, welche, von der Wasserleitung der Ausstellung (laut Manometer-Anzeige mit zwei Atmosphären Druck) gespeist, mehrere Kleinmaschinen ganz gut betrieb. Dabei

war ein Regulator verwendet, welcher sich als wirksam erwies.

Elcher · Wyss & Comp in Leesdorf bei Wien.

Diese Filialfabrik stellte eine kleine Hochdruck-Partialturbine aus, welche für das städtische Kleingewerbe, unter Benützung von Hochdruck-Wasserleitungen, einen ökonomischen Motor abgeben soll.

Die Maschine ist im Principe eine Girard'sche Ver-icalturbine, hat einen inneren Durchmesser von 0 300 Meter, einen Aussendurchmesser von 0 365 Meter, soll bei 35 Meter Druckhöhe 790 Mal in der Mirute rundlausen und dabei bei



einem Aufwand von 3.0 Liter per Secunde eine effective Leistung von 1.0 Pferdestärke bieten.

Die Geschwindigkeit am inneren Umsange, wo die Einströmung stattsindet, beträgt hiebei 12.4 Meter oder 0.48 der der Druckhöhe entsprechenden absoluten Einlausgeschwindigkeit von 26 Metern. Der angegebene Wasserverbrauch (10.8 Cubikmeter per Stunde) lässt einen vorausgesetzten Nutzessech von 62 Percent nachrechnen.

Ein wesentlicher Vortheil dieses Motors gegenüber den gleichstrebenden kleinen Wassersaulen-Maschinen scheint in der Regulirbarkeit des Effectes zu liegen. Letztere verbrauchen nämlich fast gleich viel, ob sie mit geringer oder voller Leistung arbeiten, während hier der Wasserbedarf fast gleichen Schrittes mit dem Effecte sinkt.

Die Regulirung geschieht hier nach einem einsacheren Principe als bei den großen Turbinen und wird durch einen excentrischen Cylinder in der Einströmöffnung besorgt, der ohne weiteren Leitapparat die Oeffnung vergrößert oder schließt, je nachdem ihn eine Handkurbel stellt.

Dabei bleibt die Winkelstellung des Einlauses immer dieselbe, während sich diese z. B. bei den Schiebern der Tangentialräder mit jeder Stellung ändert. Der Ausguss des Wassers aus dem Treibrade sindet in einen weiten Mantel statt, der weder Rückwirkungen noch Unbequemlichkeiten durch Wasserverluste zulässt.

Das Treibrad selbst besitzt 60 eingegossene Schauseln, ist aussen auf die doppelte Breite des Einlauses gebracht und sitzt aussen frei auf einer rückwärts zweimal gelagerten Achse, welche beim Hinterlager die Riemenscheibe von 0.125 Meter Durchmesser zur Krastabgabe trägt.

Die Wassersäulen-Maschinen.

Bei der steigenden Verbreitung städtischer Hochdruck-Wasserleitungen liegt der Gedanke nahe, deren Arbeitskrast auch für motorische Zwecke zu benützen. In der Regel verwehrt der bedeutende Consum an Wasser, welches solche Maschinen selbst für geringe Leistungen verwenden, deren ausgedehnten Gebrauch und sie scheinen sich mehr für vorübergehende Arbeit wie in Zeitungsdruckereien, an Krahnen, in Theatern etc. einzubürgern, wo sie den Menschen an der Kurbel den Radtreiber vielsach ersetzen.

Die Möglichkeit der sofortigen Ingangsetzung solcher Maschinen, der gänzliche Mangel jeder Feuersgesahr oder anderer Unannehmlichkeiten für die Nachbarn und der Entsall einer andauernden Wartung sind ihre entschiedenen Vortheile, welche noch gesteigert werden, wenn das abströmende Wasser zu anderen Zwecken weiters benützt wird.

Der Hauptnachtheil liegt darin, dass solche Maschinen gleichviel Wasser benöthigen, ob der benöthigte Effect groß oder klein ist, indem sie auch letzteren Falles mit stetiger Vollsullung des Cylinders, aber mit gedrosselter Spannung arbeiten. Dieser Misstand liese sich durch verschiedene Geschwin digkeit des Motors größtentheils beheben, doch müsste er dann mit Stusenscheiben auf die Transmission übersetzen, um deren gleiche Drehungszahl zu ermöglichen wovon mir aber bis jetzt nichts bekannt wurde.

So passen die Wassersaul-Maschinen eigentlich nur für den Antrieb je einer einzelnen Arbeitsmaschine von gleichbleibendem Widerstand.

Alle ausgestellten derartigen Maschinen sind nach dem Plane der Cylinde: Dampsmaschinen angelegt, arbeiten mit Lederkolben und entlasteter Steuerung, deren Verwendung hier, der weiten Canäle wegen, eine absolute Nothwendigkeit ist. Wo oscillirende Cylinder verwendet werden, erscheint deren Bewegung gleich zur Wasserheilung benützt. Alle haben gekröpste Kurbelwellen und ein außer halb der Lager ausgestecktes gedrehtes Schwungrad.

Unreines oder fandiges Waffer foll nicht verwendet werden, wenn auch felbst bedeutende Abnützungen an Kolben und Schieber vorkommen dürsen ohne merkbare Wafferverluste mitzubringen.

Ein stossender Gang solcher Maschinen tritt leicht ein. Er wird, abgesehen vom Gestänge, entweder durch die Röhrenleitung oder durch eine salsche Steuerung bewirkt. Ersteren Falles hilst eine passende Weite der Rohre, welche die Geschwindigkeit des strömenden Wasser niedrig belässt und die Anbringung eines entsprechend großen Windkessels, welcher sie sedernd ausnimmt. Letzteren Falles sind die linearen Voreilungen für Ein- und Ausströmung zu klein bemessen, oder sie wurden durch die Abnützung etc. verschoben was dann eines kundigen Mannes zur Wiederherstellung bedars. Die Ausstellungsmaschinen arbeiteten abei in dieser Richtung tadellos.

Ausgestellt hatten hier: G. Peter Kieffer in Cöln, A. Schmid in Zürich, Philipp Mayer in Wien.

Peter Kieffer in Cöln.

Die Cölner Wassermotoren Fabrik baut zweicylindrige Kolbenmaschinen für die Arbeitsausbeutung von gespanntem Wasser, wobei hauptsachlich aus die Benützung städtischer Wasserleitungen gerechnet wird.

Die Maschine besteht aus einem Gusstück, welches die Grundplatte und zwei aufrechte Seitenschilde mit den oberen Lagern für eine unter 90 Grad doppelt gekröpste Kurbelwelle enthält. Zwischen den Schilden besinden sich zwei dünnwandige broncene Treibcylinder, welche um ihre Querachse oscilliren, während ihre Kolbenstangen direct auf die Kurbeln wirken.

Die Wasservertheilung findet mit angegossenen Canälen auf den einander zugekehrten Seiten der beiden Cylinder statt, wo die Canäle, in je einen hohlen Drehzapsen mündend, in ein gemeinsames auf die Grundplatte geschraubtes Mittelstück tauchen.

In dieses führen die Rohre für die Zu- und Ableitung des Nutzwassers und die Canäle setzen sich an der Stirnseite des Drehzapsens mit denselben in Verbindung oder schließen sich, je nachdem die Neigung der Cylinder unter dem Zwang der Kurbelbewegung ersolgt. Diese einsache Steuerung genügt im Principe Lineares Voreilen scheint keines vorhanden zu sein und würde auch ein gleich großes Nacheilen nach dem Hubwechsel bedingen, indem der Cylinder zu Beginn und zu Schluss des Kolbenlauses in der gleichen Richtung steht, und auch die Ausströmung scheint symmetrisch ohne jedes Voreröffnen zu wirken.

Die Weite der Wassernchre beträgt ½ des Cylinderdurchmessers, während die Spalten ¼ dieses Durchmessers breit und ½ desselben hoch sind, wodurch sich die Fläche der ie stur zwei Cylinder dienenden Rohre auf ¼ und die des einzelnen Canales auf ½, der einzelnen Kolbensläche stellt, was wohl geringe Querschnitte sind. Nach nicht weiter klargestellten Versuchen soll aber der Nutz-Effect dieser Maschinen 80 Percente betragen.

Außer dem hohlen Steuer-Drehzapfen findet sich jeder Cylinder noch an einen diesem gegenüberstehenden und in das Seitenschild geschraubten. runden Körner gestützt, welcher gleichzeitig das Andrücken der steuernden Stirnstäche an das Gesicht des Mittelstückes beforgt: Beim Austritt des hohlen Drehzapsens aus diesem Mittelstück war keine Stopsbüchse angebracht oder eine sonst angebrachte Dichtung von aussen zu bemerken.

Die Kolben waren mit zweiseitigen Ledermanchetten versehen, die schmiedeisernen Böden an die Cylinder mit Ohrslanschen geschraubt, die innere Schale für den Kurbelzapsen direct auf die Kolbenstange gekeilt und die beiden Seitenschilde waren durch eine Traverse oberhalb der Kurbelwege gegenseitig seitlich versteift.

Die Maschinen haben kein Schwungrad, sondern nur eine vorn glatte Riemenscheibe, welche aussen auf der Welle sitzt.

Die Fabrik gibt an, mehr als hundert folcher Motoren gebaut zu haben unt ihre Maschinen kosten 150 bis 300 Thaler je nach dem Essecte zwischen 1/3 und 21/2 Pferdekraft, wobei 5 Atmosphären Wasserdruck angenommen sind.

A. Schmid in Zürich.

Der Wassermotor von A. Schmid in Zürich ist wohl bekannt. Er besteht aus einem oscillirenden Cylinder, dessen Kolben, statt von Damps, von hochgespanntem Wasser betrieben wird, während das übrige Gestänge völlig jenem einer Dampsmaschine gleicht.

Die Schildzapfen des Cylinders sind in zwei Hebel gelagert, welche sich vorne beim Kurbellager in angegossenen Augen der Grundplatte oder vielmehr des mitgegossenen Lagerblockes stützen, während sie hinter dem Cylinder durch eine Traverse vereinigt sind. In Mitte dieser Traverse greist eine unten in die

Grundplatte eingehangene Zugschraube an, deren Mutter das Niederdrücken der Traverse und daher auch das des Cylinders mit gewünschter Feinheit gestattet.

Der Cylinder enthält ein Schiebergesicht angegossen, welches cylindrisch gesormt ist und dessen Krümmung jener Querachse solgt, um welche das Ganze schwingt. Die Grundplatte trägt eine congruent gehaltene Fläche und nachdem beide mit dem benöthigten Druck auseinander gepresst werden können, lausen die zusammengeschlissenen Flächen völlig dicht.

An die Fläche am Cylinder münden nun die zwei Dampswege von der vorderen und rückwärtigen Kolbenseite und an jener der Grundplatte münden drei Spalten, deren mittlere mit dem seitlich zukommenden Wassersleitungs-Rohr in Verbindung steht, während die beiden Aussenspalten zum Ablaus führen. Durch die Oscillation des Cylinders kommen nun abwechselnd die vorderen und hinteren Wasserwege über die Zu- oder Abströmspalten an die Grundplatte und so steuert sich denn die Maschine ohne gesonderten Antrieb von seibst.

Solch eine Steuerung wäre für Dampf ganz verwerslich, denn sie läst nicht nur keine Expansion, sondern auch kein lineares Voreilen zu, indem dieses, wenn ja beim Hubbeginn vorhanden. als Nacheilen beim Schlusse wieder austreten würde. Aber für Wasser scheint sie ganz zufriedenstellend zu wirken und ihre Einfachheit spricht weiters für ihren Bestand.

Auch die leichte Möglichkeit des Nachsehens muss als einer ihrer Vortheile erwähnt werden, indem nach Lüstung der Traversschraube und Ueberschlagen des Hebelrahmens der Cylinder mit diesem sich heben lässt und die Schieberslächen blosslegt. Thatsächlich hub mir Herr Schmid einen Cylinder vom Sitz welcher von Beginn der Ausstellung bis zu jenem Tage (22. September) täglich und sast ununterbrochen arbeitete und wobei keine Abnützung sichtbar war.

Die Lagerung des Cylinders in die gusseisernen Hebel findet mit eingelegten zweitheiligen Schalen statt, deren hintere je mit einem Keile nachzustellen ist, wenn sich unter dem Druck und der Bewegung des Schildzapsens ein schädliches Spiel einstellt. Diese Nachstellung ist in Folge der geringen Drehbewegung nur selten nöthig, was um so erwünschter ist, als sie, wenn mit grober Hand vorgenommen, leicht ungleiche Anzüge und eine Verrückung der Steuerspalten hervorrusen könnte.

Die übrige Detailconstruction ist höchst einsach. Die Grundplatte ist hohl gegossen und derart hoch, dass sie das weite Ablausrohr ausnehmen kann; sie enthält außer dem Schiebergesicht noch die beiden Lager sür die gekröpste Kurbelwelle angegossen, deren unter 45 Grad geschnittene Deckel jeder Antorderung genügen. Der Cylinder ist mit dem Hinterboden in Einem gegossen und enthält einen einsachen Gusskolben, dessen hinten verschraubte Stange vorn bei der Welle gleich zum Lagerkopf ausgeschmiedet erscheint und den Deckel mit zwei Durchsteckschrauben hält.

Eine Maschine, welche nominell bei 20 Meter Wassersaulendruck 1/2 Pferdekrast leisten soll, aber bis 3/4 Pferdekrast gibt, hat 80 Millimeter Cylinder-bohrung und arbeitet mit 100 Millimeter Hub und 150 Umdrehungen per Minute oder einer Kolbengeschwindigkeit von 0.5 Meter per Secunde. Das Zuleitungsrohr ist unmittelbar an der Maschine mit einem ziemlich hohen Windkessel versehen und hat 40 Millimeter lichten Durchmesser oder 1/4 der Cylinderstäche, während die Durchlassspalten mit 20 und 80 Millimeter Seitenlänge 1/3.7 und das Ablaussohr bei 60 Millimeter Weite 1/18 dieser Fläche als Querschnitt besitzen.

Schmid gibt den Nutzeffect diefer Motoren zu 80 bis 90 Percent an, was wohl nur für langfameren Gang gelten wird.

Solch ein halbpserdiger Motor benöthigt per Stunde 9 o Cubikmeter (circa 160 Eimer) an Betriebswasser, welch bedeutender Consum einer jener Lactoren ist, welche seine Benützung bei beschränkt zur Versügung stehenden z. B. städtischen Wasserleitungen so sehr erschweren, und welche im Vereine mit dem Umstande, dass man den Essect der Maschine vernünstigerweite nicht anders als nur durch die Umdrehungszahlverändern kann, wohl die Haupthindernisse sie einzeiner verbreitung dieses Motors sind. Er past eigentlich nur für den Betrieb einzeiner, constant kleine Arbeit verzehrende Maschinen. ist aber dafür bereits erprobt. Nebenher sei erwähnt, dass in Zürich ein solcher Motor, aus einem kleinen ambulanten Wagen stehend, das Rad einer Bandsäge treibt und Brennholz verkleinert. Der nächste Wasserwechsel liesert die Krast, das ausgenützte Wasser läusst der Gosse entlang, und dessen Bezahlung geschieht dem Hubzähler nach.

Solch ein ½pferdiger Motor nimmt nach jeder Seite ungefähr ¾ Meter Raum ein, ist 150 Kilogramm schwer und kostet 224 fl. sammt Schwungrad und kuplernem Windkessel. Diese Maschinen werden aber kleiner bis ½ Pferd (40 Millimeter Durchmesser, 60 Hub, 300 Umdrehungen per Minute, 28 Kilogramm schwer fl. 132) und größer bis zu 7·2 Pferde (300 Millimeter Durchmesser, 370 Hub, 48 Umdrehungen per Minute, 1300 Kilogramm schwer fl. 1120) gebaut, wobei der Essechsbestimmung stets 20 Meter Druckhöhe zu Grunde liegen. Für höhere Gefälle steigt der Essech in proportionalem Masse.

Will man ein Sauggefälle zur Benützung ziehen, so ist ein zweiter Windkessel unmittelbar beim Austritt aus der Pumpe anzuwenden, während dort ein Lustventil hinkommt, um durch den ungehinderten Zutritt von Lust in das Absussrohr den gleichförmigen Absuss des Wassers zu erleichtern und Stösse zu vermeiden.

Philipp Mayer in Wien.

Der Wassermotor von Philipp Mayer gleicht völlig einer gewöhnlichen Dampsmaschine mit erweiterten Canälen, nur erscheint nicht der Druck des Dampses, sondern jener des Wassers als betreibende Kraft.

Von anderen ähnlichen Wassermotoren unterscheidet sich dieser durch den vorzeitigen Abschluss des zuströmenden Wassers (bei eine 85 Percent des Kolbenweges) und Benützung der Expansionswirkung eines Lustvolumens, welches von je einem gesonderten kleinen Windkessel an jedem Cylinderende geliesert wird. Die Größe dieses Windkessels ändert sich mit der Spannung des Nutzwassers und der Zweck desselben besteht in dem langsameren Niederbringen des Druckes auf den Kolben, wodurch der Hubwechsel sanster ersolgt. Sonstigen essectiven Nutzen gewährt aber derselbe nicht, indem er selbst früher durch Nutzwasser gespannt werden muß.

Um diesen Windkessel stets voll Lust zu erhalten, steht seitlich an jedem Cylinderende je ein kleines, sich nach einwärts öffnendes Lustventil, welches in der Ausströmperiode saugt, und nach Bedarf seinen Windkessel speist, der sich am höchsten Punkte des Cylinders besindet.

Die Maschine selbst besteht aus einem Cylinder mit angegossenem Schieberkasten und hohlem Tragsusse, in welchen die Ausströmung stattsindet. Der Cylinder enthält serner den Vorderdeckel angegossen und an diesen schließt sich der im Kreise verschraubte, hohlliegende Grundbalken mit angegossener unterer Führung und den angegossenen schiefgeschnittenen Lagern der gekröpsten Kurbelwelle, welche aussen das gedrehte Schwungrad trägt. Die bronzene Innenschale des Schubstangenkopses ist direct auf das runde Ende der Stange gekeilt und hältandererseits die Aussenschale mit Durchsteckschrauben sest.

Die Wasservertheilung sindet aus einem normalen Schiebergesichte mit einem entlasteten Schieber statt, welcher ganz dem Schieber der Allen-Maschine gleicht. Der Normalschieber ist nämlich seiner ganzen Länge nach von einer sestschenden Platte überdeckt, deren über den Lausschieber niedergebogenen Seitenwände auf genau gleiche Höhe mit diesen geschlissen sind und auf dem sesten

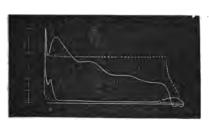
Schiebergesichte aufruhend, ein Gehäuse bilden, welches den Druck tragen muß, und innerhalb welchem der Schieber wie in einem Tunnel läuft. Diese Ueberdeckungsplatte wird durch eine Feder von dem Schieberkasten-Deckel versichert und enthält aus ihrer Innensiäche jene Aussparrungen, welche den gegenüberliegenden Canälen entsprechen und mit diesen durch den durchbrochenen Schieber hindurch in dauernder Verbindung stehen. Diese Aussparrungen unterstützen die Schnelligkeit, mit der sich die Querschnitte öffnen, aber ihr Hauptzweck besteht in der stetigen Erhaltung des gleichen Druckes auf den beiden Rückenstächen des Schiebers.

Diese Entlastungsvorrichtung ist bei den großen Dimensionen solch eines Wasserschiebers höchst nothwendig, und wie sehr sie wirkt, überzeugte mich ein Zufall, der sich bei dem ersten Ingangsetzungsversuche an dieser Maschine zutrug. Der Monteur hielt nämlich, von einer falschen Ansicht geleitet, die Seitenborden der Deckkappe etwas niederer als die Plattendicke des Schiebers, und die Maschine war nicht im Stande, diesen nur vollbelasteten Schieber zu treiben, geschweige denn noch Arbeit nach Aussen abzugeben. Als aber nach langem Suchen der Fehler gesunden und behoben war, ging die Maschine mit dem nun entlasteten Schieber anstandslos.

Von der Wassersührung mag noch erwähnt werden, das bei der Mündung des Einströmrohres ein großer Windkessel eingeschaltet ist, um die Wasserstöse zu mildern, welche sonst bei jedem Hubwechsel im Schieberkasten und Rohr austreten, und das zwischen der Mündung der Ausströmössnung in den Tragsus und dem Beginn des Absalrohres eine von oben niederhängende Wand eingegossen ist, um den Absuss aus der Maschine stets unter Wasser uerhalten.

Die Ausstellungsmaschine hatte 100 Millimeter Cylinderdurchmesser und ihr Kolben 115 Millimeter Hub. Bei den normalen 130 Umdrehungen per Minute beträgt der Kolbenweg 0.5 Meter per Secunde und die Wassergeschwindigkeit im Zulausrohr etwas weniger als 1.0 Meter. Das Zuströmrohr hatte nämlich 70 Millimeter Durchmesser, mit dem sein Querschnitt circa ½ von jenem des Cylinders wurde, während das Ausströmrohr 100 Millimeter besass und gleicher Fläche als einer war. Bei den neueren Aussührungen wurden diese Durchmesser auf 75 und 90 Millimeter, 1/1.8 und 1/1.2 des Cylinderquerschnittes geändert. Die Canäle unter dem Schieber, 30 Millimeter breit und 140 hoch, bieten gleiche Fläche an der Einströmung. und man ermisst daraus die Nothwendigkeit der Entlastung des zugehörigen Schiebers.

Ich habe diese Maschine zu wiederholten Malen indicirt und gebremst. Durch den Indicatorversuch wurde der ansängliche Wasserstoss in Folge des



Hubwechsels und dann die Abnahme des Druckes in Folge der Kolbengeschwindigkeit deutlich sichtbar. Denn während der Druck bei ganz langsamem, durch die Bremse gehaltenem Vorwärtsschub des Kolbens mit 3.8 Atmosphären der wirkenden Wassersäule von 4.0 Atmosphären ziemlich nahe kam und bis zum Schluss der Canäle constant blieb, schwankte derselbe beim Normalgang nach beistehendem Diagramm.

Bei 130 Umdrehungen per Minute zeigte dabei die Bremse eine geleistete Arbeit von 0.94 Pferdekrästen, indem auf der Scheibe von 0.80 Meter Durchmesser in einem wirkenden Abstand von 0.42 Meter eine Gewichtsdisserenz von 12.3 Kilogramm an einem überlegten holzgesütterten Riemen dauernd in Schwebe blieb. Der mittlere Druck auf den Kolben betrug dabei laut Diagramm 2.5 Atmosphären, woraus sich nach Abschlag der Kolbenstangen-

Digitized by Google

früche die im Innern der Maschine austretende Arbeit auf 1.1 Pserdestärken oder der Nutzessech auf 85 Percente berechnen lässt.

Die gesammte Arbeit dagegen, welche dem Nutzwasser in Folge seinesabsoluten Druckes und der verbrauchten Menge innewohnt. beträgt aber 1.62
Pserdestärken, so dass sich der wahre Nutzessect der Maschine auf 58 Percentestellt. Bei langsamerem Gange wird derselbe höher, indem die Abweichungendes Druckes hinter dem Kolben vom vorhandenen Drucke geringer werden,
was auch bei den erweiterten Canälen der neueren Maschinen mit Recht zu
erwarten ist.

Andere Motoren

Außer den bekannten und langbenützten motorischen Kräften des gespannten Dampses und des fallenden Wassers erschienen noch andere Arbeitsquellen verwerthet. Jene Maschinen, welche die zunächst liegenden, die thierischen und menschlichen Muskelkräfte an Göpel- und Kurbelwerken etc. gewinnen, entfallen in diesem Berichte, indem sie nach langer Gewohnheit nicht zu den Motoren. sondern erstere als zu den landwirthschaftlichen Maschinen und letztere zu den Windwerken gehörig betrachtet werden.

Von Windrädern war nur ein einziges besprechenswerthes Exemplar vorhanden. Die Gasmafchinen ersuhren seit der Pariser Ausstellung 1867 soviel wie keine Aenderung, und Lehmann's Heifsluft-Maschine ist auch schon länger

bekannt. Dagegen waren neu und traten zum erstenmale vor die Welt:

Der Kohlensäure-Motor von Seyboth in Wien,

ein neuer Dampfmotor von Siemens in Dresden,

die elektro-magnetische Maschine von Gramme in Paris.

Während der Ausstellung, aber nicht in deren Räumen, erschien noch: Die Petroleumkraft-Maschine.

Die Gaskraft Maschinen scheinen sich wenigstens für dieses Decennium eingebürgert zu haben und auch die Heissluft-Maschine ist in einigen Kreisen ziemlich verbreitet.

Seyboth's und Siemen's Motoren werden für specielle Fälle des Bedarfes kleiner Effecte beschränkt bleiben, weil erstere für den Normalbetrieb zu kostspielig kommen dürsten und letztere trotz der genialen Zusammensetzung doch mit so kleinen Pressungen arbeiten, dass sich die Gewinnung halbwegs bedeutender Effecte durch die steigenden Dimensionen verwehrt.

Die electrische Maschine von Gramme scheint nicht direct in diesen Bericht zu gehören. Ich nahm sie aber dennoch und zwar von einem Standpunkte auf, welcher hier berechtigt sein dürfte, und welcher an Ort und Stelle zu begründen gesucht wird.

Selbststellende Windschraube von Johann Fischer in Korneuburg.

Vier hölzerne Schraubenflügel waren auf ihrer horizontalen Drehachse in einem Gerüste gelagert, welches mit einem mittleren Hohlzapfen und mit vier Laufrädern diehbar auf dem Deckkranz eines pavillonartigen Holzunterbaues stand.

Ein großes von zwei Auslegern gehaltenes Holzsteuer ragte vom drehbaren Gerüste rückwärts hinaus, und stellte die zu seiner Fläche parallele Flügelachie stets in die Richtung des Windes.

Die Flügelachse trug eine Stirnkurbel, deren Schubstange einen um einen Punkt in feiner halben Länge schwingenden Hebel am Boden des Drehgerüstes antrieb. Das andere Ende dieses Hebels kam gerade über den hohlen Drehzapfen zu liegen und die durch diesen niederreichende Stange konnte direct in die Kolbenstange einer Pumpe übergehen, welche in der Mitte des Pavillons stand. Der Pumpenkolben folgte also der Flügelwelle in der Zahl der Hübe und in den Drehstellungen gegen den Wind.

Eine Ankündigung besagte, dass man auf diese Weise und bei mässigem Winde von 3.0 bis 4.5 Meter Geschwindigkeit per Secunde stündlich 200—250 Liter Wasser (ohne Angabe der Hubhöhe) heben könne, das jedoch eine derart betriebene Doppelpumpe 35—40 Cubikmeter Wasser binnen 24 Stunden fördert.

Ueber die Construction und Größe der Maschine war trotz wiederholter Anfrage keine Auskunst zu erhalten. Dem Anscheine nach waren die Flügel Viertelwindungen einer gleichsörmig steigenden Schraubensläche und waren aus einzelnen auf hölzernen Armen geschraubten Holztaseln hergestellt.

Die Gaskraft-Maschinen.

Diese Maschinen ersuhren seit der Pariser Ausstellung sast keine Aenderungen. Die zwei Systeme Lenoir und Otto Langen stehen einander noch immer gegenüber und während die erstere ruhig, aber theuer arbeitet, wirkt die zweite minder ruhig, aber bei gleicher Leistung mit ungefähr nur der Hälste an Gas.

Die Lenoir'schen Maschinen erhalten gegenwärtig kleinere Cylinder als früher. Sie geben daher den nominellen als maximalen Essect, arbeiten aber dafür völlig geräuschlos. Die elektrische Batterie muss wöchentlich zweimal erneut werden und für ziemlich viel Kühlwasser gesorgt sein; sonst verlangt aber die Maschine wenig und ost halbtagelang keine Aussicht. Ich nahm am 16. November 1873 die Bremfung einer neuen sogenannten zpserdigen Maschine vor, wobei sich 13 Pserdestärken als höchst gelieserter Essect erwiesen. Der Gasverbrauch betrug dabei stündlich 6 Cubikmeter, während er laut Preiscourant der Fabrik nur 3.8 Cubikmeter hätte betragen sollen, was per Stunde und Pferd 4.6 Cubikmeter Gas entspricht und loco Wien ungefähr st. 0.50 kestet.

Ausgestellt war eine derartige Maschine von der Compagnie parisienne d'Eclairage et de Chaussage par le Gaz, und der Preis stellt sich sür einen Essect von 1 oder 2 Pferdekrast nominell auf 1125 oder 1650 fl. österreichischer Währung loco Wien. Solcher Maschinen dürsten circa 50 Stück in Deutschland und Oesterreich ausgestellt worden sein.

Die Otto Langen'sche Maschine soll bereits in 1500 Exemplaren verbreitet sein und in Wien ist es die Fabrik von Langer & Wolf, welche solche baut und ausstellte.

Vom Pariser Ausstellungsmodell unterscheidet sich die heutige Maschine nur durch die Verwendung einer anderen Detailconstruction des Kolbens und des Schaltwerkes. Der Kolben besteht aus einer hohlen Gussscheibe mit zwei stählernen, selbst spannenden Doppel-Dichtungsringen, deren jeder aus zwei gegeneinander verdrehten, aber in einer gemeinsamen Ausdrehung am Kolbenumsang eingelegten Ringen besteht. Das Schaltwerk zwischen der während des Ausstuges freien Kolbenstange und der Schwungrad-Welle besteht nicht mehr in einem Sperrrad mit

Klinke, fondern in einer Frictionskupplung durch rollende Kugeln im excentrischen Zwischenraumzwischen Fest- und Wechselscheibe, wodurch die Ruhe des Ganges verbessert wurde.

Die Wirkung des explodirenden Gasgemenges wird am besten durch das beistehende Diagramm klar, welches ich einer zpserdigen Maschine (Cylinderdurchmesser 320 Millimeter, Kolbenhub 1-4 Meter, Um-



drehungen 90 per Minute) entnahm. Beschrieben findet sich diese Maschine nebst den Ergebnissen einer Reihe officieller Bremsproben bereits im öfterreichischen Berichte über die Pariser Ausstellung, wobei sich der auch von mir zu bestätigende Gasverbrauch von nahe 1 Cubikmeter per Stunde und Pferd (Kosten loco Wien fl. 0.12) vorfindet.

Eine Maschine von 1 oder von 2 Pferdestärken kostet loco Wien

1650 fl. 1200 77

und wiegt 1200 " 1700 Kilogramm.

In Oesterreich stehen ungefähr 200 solcher Motoren, wovon 150-160 in Wien. In Berlin sollen 300 im Gange sein.

W. Lehmann's Heifsluft-Motor.

Von der Berlin-Anhaltischen Maschinenbau-Actiengesellschaft gebaut, erfreut sich Lehmann's Heisslust-Maschine einer ziemlichen Verbreitung. Das Princip derfelben darf als wohl bekannt vorausgesetzt werden, nachdem ihr die technische Literatur der letzteren Jahre volle Ausmerksamkeit schenkte und unter Anderen Professor G. Schmid in Prag die Theorie dieser Maschine sammt den Ergebnissen einer Reihe von Brems- und Heizproben veröffentlichte. Letzteres geschah auch vom Ingenieur W. Eckerth und hier mag nur Folgendes angesührt werden:

Die Maschine besteht aus einem langen liegenden, vorne offenen und rückwärts geheizten Cylinder, welcher innen einen fogenannten Verdränger und gegen die offene Außenseite zu den Arbeitskolben enthält.

Der Cylinder besteht aus drei Theilen, was zum Zwecke der leichteren Anfertigung des für das Kühlwasser doppelwandig gegossenen vorderen Manteltheiles und der Auswechselbarkeit des dauernd zur Rothgluth geheizten Bodenstückes nothwendig ift.

Der Arbeitskolben ist mit einem nach innen gerichteten Lederstulp gedichtet, welcher das Entweichen gespannter Lust nach aussen verhindert, jedoch das Einströmen atmosphärischer Lust ermöglicht, falls der innere Druck unter den äufseren finkt.

Der Verdränger besteht aus einem hohlen Blechkolben, dessen Länge ungefähr fünsmal fo groß als sein Durchmesser ist. Letzterer ist aber kleiner als die Bohrung des Cylinders und der durch Blechstreifen und eine Tragrolle gewahrte Abstand von Verdränger und Wand ist derart passend gewählt, dass der ringförmige Zwischenraum groß genug ist, um einestheils die Lust von der Hinterzur Vorderseite des Verdrängers ohne bedeutenden Widerstand strömen zu lassen, aber andererseits doch enge genug bleibt, um dabei deren schnelle Abkühlung durch das Kühlwasser in der Doppelwand des Aussencylinders zuzulassen.

Der Arbeitskolben wirkt durch zwei Kolbenstangen und ein vorgelegtes Hebelwerk auf die Kurbel der quer über den Cylinder gelagerten Schwungrad-Welle und von dieser geht eine Gegenkurbel aus, welche ungefähr unter 65 Grad gegen die Hauptkurbel wirkend den Verdränger bewegt. Die Stange für den Antrieb des Verdrängers geht dabei durch eine Stopfbüchse im Arbeitskolben, der aus diesem Grunde zwei (symmetrisch seitliche) Stangen erhielt.

Der Verdränger dient nun einem doppelten Zweck. Erstens bewahrt er den Kolben oder vielmehr dessen Dichtungsring vor der Berührung mit der erhitzten Luft, und zweitens schafft er die im Innern des Apparates enthaltene Luft abwechselnd zum glühenden Heizboden oder zum gekühlten Vordertheil des Cylinders, wodurch die Spannung im Innern steigt oder sinkt. An beiden Enden des Verdrängers herrscht des ringförmigen Abstandes halber, welcher zwischen seinen und den Cylinderwänden besteht, andauernd der (nahezu) gleiche Druck. Aber während die denselben tragende Luft auf der geheizten Seite dunn und erhitzt auftritt, wirkt sie vorne in dichter und abgekühlter Form.

Die Arbeit der Maschine beruht nun mit auf der Wirkung des Verdrängers. Dieser schafft nämlich abwechse ind den grössten Theil der im Innern der Maschine enthaltenen Lust zu dem glühenden Heizboden oder den kühlenden Wänden entlang in den kalten Vorderraum, wodurch die mittlere Temperatur und hiedurch die Spannung der eingeschlossenen Lustmenge steigt und sinkt.

Dabei benöthigt der Verdränger selbst sast keine andere Arbeit als die geringen Reibungswiderstände verzehren, denn der Druck auf seiner Vorderseite gleicht stets jenem auf der Hinterseite. Aber der Treibkolben, welcher seinen Weg nach aussen mit dem Steigen des Druckes im Innern beginnt, und umgekehrt leer nach einwärts geht, wenn durch den Verdrängen die Lust in den kalten Raum

geförde t wird, erfährt die Preffungsdifferenzen als treibendes Princip.

Soviel über das Wesen der Masch ne. Aus den Versuchsergebnissen mag angeführt werden, dass laut Indicator-Diagrammen der Maximaldruck im Innern nie über 0.7 Atmosphären kam, während der mittlere Druck höchstens 0.4 Atmosphären betrug. Diess erklärt dann in Verbindung mit der nur einseitigen Arbeitsweise den geringen Gesammtessech solcher Motoren; die Versuchsmaschine gab bei 349 Millimeter Cylinderdurchmesser und 100 Umdrehungen per Minute (0.8 Meter Kolbengeschwindigkeit per Secunde) an der Bremse kaum i Pferdekraft, wozu sie 4.6 Kilogramm Steinkohlen (anscheinend minderer Qualität) per Stunde verbraucht.

Die früheren Maschinen wurden dadurch regulirt, dass die Regulatormanchette ein Ventil am Rücken des Arbeitscylinders hob, wodurch ein Theil der gespannten Lust entweichen konnte. Bei den Maschinen der Ausstellung jedoch drückte der steigende Regulatoreinen Bremsklotz an den Umfang des gedrehten Schwungrades und erhielt dadurch den Gleichgang wohl auf die denkbar verschwenderischeste Art.

Alle Maschinen arbeiteten aber ruhig und machten den Eindruck einer solliden und in ihrer Art sertigen Construction. Eine Ipserdige Maschine beansprucht (ohne den nöthigen Umgangsraum) 3.25 Meter Länge, 0.93 Meter Breite, wiegt 1650 Kilogramm und kostet 720 Thaler ohne Mauerung, aber inclusive Regulator, Kühlwasser-Pumpe und Verpackung loco Dessau.

Der Kohlenfäure-Motor von L. Seyboth in Wien.

Die Maschine von Seyboth unterscheidet sich im Principe durch Nichts von einer gewöhnlichen Dampsmaschine, als dass statt des gespannten Wasserdampses gespannte Kohlensaure auf den Kolben drückt. Seyboth erzeugt nämlich in geschlossenen eisernen mit Blei gesütterten Kesseln Kohlensaure von 4 Atmosphären Druck, indem er den natürlich vorkommenden Spath-Eisenstein mit verdünnter Schweselsaure mischt und durch ein Rührwerk sin der Ausstellung von einem Manne betrieben) rührt. Die Kessel müssen des Wechsels und der Reinigung halber doppelt vorhanden sein.

Die erzeugte Kohlensäure passirt dann ein Waschgesäs, in welchem sie einsach durch Wasser aussteigend die mitgerissene Schweselsäure verliert und

kommt durch ein Anlassventil in die Maschine, welche sie betreibt.

Anfangs verwendete Seybotu eine selbstgebaute Maschine, deren Details nur unwesentliche Abweichungen von einer Normalconstruction zeigten. (Es waren zwei ossen mit den Böden zusammenstossende Cylinder verwendet, deren Kolben durch einen die Cylinder umfassenden Rahmen gekuppelt waren, was angeblich geschah, um die Stopsbüchsen-Reibungen zu umgehen etc.) Später wurde aber eine Dampsmaschine der gewöhnlichen Construction der Simmeringer Maschinen- und Waggonbau Fabriks-Actiengesellschaft mit der Kohlensaure betrieben.

Die von der Maschine kommende Kohlensäure besitzt nach dem Betrieb derselben noch den Werth von frisch erzeugter Kohlensäure und kann sür chemische Fabriken, Sodawasser-Fabriken, Zuckersabriken und für Eiserzeugung verwendet werden.

Seyboth nennt seine Maschine sür Sodawasser-Fabriken unersetzbar. Nicht nur wird durch sie jede fremde Krast überstüssig, sondern sie gibt zugleich das für solche Anlagen nöthige Eis. Sie sei als Feuerlösch-Maschine einzig vollkommen, denn sie treibt sich mit Kohlensaure und wirst das mit dem abziehenden Gas geschwängerte Wasser in die Flammen. Als Grubenmaschine könne sie die Lustcompressoren wegsallen machen und überall könne sie mit Vortheil als Krastquelle benützt werden, indem sie keiner polizeilichen Erlaubniss, keines Schornsteines, keines Mauerwerkes etc. bedarf, und die Betriebskosten durch die Rückstände vollkommen gedeckt werden.

Was nämlich diese Kosten betrifft, rechnet Seyboth wie folgt:

Zum täglichen 10stündigen Betrieb	einer 2pferdigen Maschine benöthigt man
20 Centner (1000 Kilo) Spath Eisenstein	à fl. 2.— fl. 40.—
20 Centner (1000 Kilo) Schwefelsäure	à fl. $4\frac{1}{2}$ fl. 90.—
	Betriebskosten . fl. 130.—

Dagegen liefert die Maschine ausser dem Effect von 2 Pserdestärken:
48 Centner (2400 Kilo) Eisenvitriol à fl. 3.— fl. 144.—
und eventuell noch ausserdem
50 Centner (2500 Kilo) Eis à fl. — 50 fl. 25.—
Summe . . fl. 169.—

Die Differenz zwischen dem erhaltenen Eisenvitriol und den aufgewendeten Rohmaterialien deckt allein die Kosten der Anlage und der Wartung. Allerdings drängt sich die Frage aus, ob nicht bei größerer Erzeugung des Eisenvitriols dessen Werth sinken müste, und wenn nicht, ob bei dem Bestand der obigen Preise die Erzeugung des Eisenvitriols nicht allein und ohne Ausnützung der entstehenden Kohlensaure ein lohnender und vielergriffener Industriezweig sein müste.

Friedrich Siemens in Dresden.

Friedrich Siemens in Dresden stellte zwei Modelle neuer Motoren aus, deren einer die Energie der in siedendem Wasser ausstellen Dampsblasen und der andere die Ueberwucht von Wasserkörpern als Triebkrast hat, welche in einem Zellensystem durch die Wärme verdrängt werden und wieder niedersinken.

Den neuen Dampfmotor von Friedrich Siemens beschreibt er selbst, wie folgt:

Vorliegende Zeichnung stellt in zwei Ansichten eine Condensationsmaschine für kleineren Krastbedarf dar. Diese besteht im Wesentlichen in einem in geneigter Lage rotirenden, nach oben zu sich erweiternden Blechmantel, welcher inwendig mit einem aus trichterförmig zugeschnittenem Blech hergestellten Schraubengang ausgestattet ist.

Am unteren Ende ist dieser Blechmantel mit einem doppelten Boden verfehen und trägt am oberen Ende ein dem Blechschraubengang entgegengesetzt gewundenes, den durch die Aussenlust gekühlten Oberstächen Condensator vorstellendes Spiralrohr.

Der unten durch den doppelten Boden gebildete Raum bildet den Kessel und communicirt durch in den Blechmantel kreisförmig angebrachte Löcher mit dem inneren Raume desselben.

Das ganze in fich geschlossene System ist auf einer schrägstehenden Welle montirt, welche unten auf ihrer Spitze und oben in einem auf einem Bock ruhenden Lager läuft.

Die Kuppelung mit der horizontalen Triebwelle geschieht in diesem Falle durch eine Spiralseder (war in der Ausstellung durch ein Kegelradpaar bewirkt).

Der Kessel und der untere Theil des Mantels sind serner mit einem, den Osen darstellenden Thonmantel umgeben, welcher unten mit einer das Feuer (eine Gasslamme) enthaltenden conischen Verengung versehen ist. Um die Heizsläche zu vergrößern, kann der Thonmantel bis an das obere Ende des Blechmantels verlängert werden. Der nicht vom Feuer berührte Theil muss aber durch einen schlechten Wärmeleiter bedeckt werden.

Die Kraftentwicklung findet nun folgendermassen statt:

Nachdem der Blechmantel und folglich auch der Kessel durch ein im oberen Theil des Blechmantels hergestelltes Füllloch entsprechend mit Wasser gefüllt und das Loch wieder verlöthet, zugeschraubt oder vernietet ist, wird erst das Feuer angemacht, respective die Flamme angesteckt. Der sich im Kessel zuerst entwickelnde Damps tritt durch die Löcher in den Mantel und fängt sich in der Spirale ebenso wie der im Mantel selbst entwickelte Damps.

Der Dampf strebt nach oben und verursacht in Folge dessen eine Drehung des ganzen Systems (wie sich eine steil geschnittene Schraube in ihrer Mutter in

Folge der Schwerkraft niederdreht).

In demselben Masse, wie der Damps sich weiter entwickelt, schraubt sich der ältere Damps weiter hinaus, bis derselbe in den oben verengten, nicht mit Spiralblechen versehenen Theil an der Spitze des Mantels eintritt und entweder entweichen oder wie hier durch den Spiralrohr-Condensator condensirt werden kann.

Für den letzteren Fall muss zuerst alle Lust herausgetrieben werden, zu welchem Zwecke der erste Damps durch das noch offene Spiralrohr austreten muss, worauf die Oeffnung am untern Ende des Spiralrohres verlöthet und das Feuer entsprechend der jetzt in dem freiliegenden, aussen durch Ausstrahlung gekühlten (in doppelter Windung vorhandenen) Rohre eintretenden Condensation des Dampses reducirt wird.

Weil die Windungen des äussern Condensator Schraubenrohres entgegengesetzt jenen der inneren treibenden Blechspirale gerichtet sind, so wird das Condensationswasser dem in das Rohr eintretenden Dampf entgegen und in den geheizten Mantel zurückgeschraubt, in welchen es bereits wieder vorgewärmt einfällt.

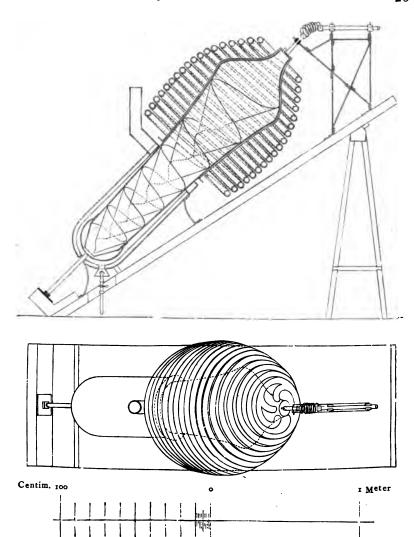
Da kein Wasser entweicht und Lust von Aussen nicht zutritt, und bewegliche Dichtungen nicht vorhanden sind, so muss die Maschine, wenn einmal vollständig dicht, ohne irgend welche Ausmerksamkeit zu ersordern, als das Feuer im richtigen Gang zu halten, endlos fortarbeiten.

Anstatt eines Sicherheitsventiles, welches Veranlassung zu Undichtheiten und folglich Luftzutritt geben könnte, ist eine Oessnung im oberen Theil des Mantels mit einem weichen Lothe verlöthet, welches bei der Temperatur einer

höhern als zulässigen Dampsspannung schmilzt.

Die Hauptschwierigkeit bei der Herstellung dieses Motors bestand darin, eine Circulation des Wassers im Mantel und der Innenspirale zu vermeiden und dennoch dem Wasser Gelegenheit zu geben, dem Damps möglichst leicht auszuweichen, das heist, sich innerhalb jeder Windung frei ins Niveau zu stellen. Angenommen, das Wasser bewegte sich in dem Schraubengang mit dem Damps, so würde die Dampsentwicklung vorzugsweise in dem oberen Theil des Mantels stattsinden, das Wasser sich dort in Folge der Verdampsung dem geringeren Drucke entsprechend kühlen, und in dem gekühlten Zustande wieder in den unteren Theil gelangen, folglich jedesmal einer großen Menge Wärme bedürsen, um wieder verdampsungssähig zu werden.

Es liegt auf der Hand, dass eine derartige Einrichtung eine im Vergleiche zur geleisteten Arbeit unverhältnissmässig große Wärmemenge bedürfte, und folglich nicht mit Vortheil betriebssähig sein könnte; ebenso würde durch einen



Ausweichwiderstand des Wassers die Triebkraft des Dampses sehr geschwächt werden können.

Masstab 1:25 der Natur.

Diese großen Uebelstände, welche sich bei den ersten Versuchen stark bemerkbar machten, sind durch die besondere Einrichtung der Spirale vollständig beseitigt.

Der innere Blechmantel ist nämlich an dem der Längenachse zunächstliegenden Theil gänzlich frei von Spiralen. Dieselben reichen von der äußern Fläche nur ungefähr bis $\frac{4}{5}$ zur Achse und der so entstehende freie Raum verengt sich trichtersörmig nach unten zu, so dass sich der Dampf fangen muss, das Wasser aber nach unten zu frei entweichen kann. In Folge dessen rotirt das Wasser mit dem Mantel und bewegt sich nur, um dem Dampf im oberen Theil jeder Windung Platz zu machen, vielmehr sich ins Niveau zu stellen, um bei ersolgter Drehung des Mantels die alte Stelle in demselben wieder einzunehmen.

Die Condensations-Schraubenrohre sind fast wasserleer, indem sie das in ihnen condensirte Wasser sortwährend zurückschrauben, und so die Stelle der Speisepumpen ersetzen. Da das Zurücksühren des Wassers entgegen dem Dampsstrom stattsindet, so tritt das durch die Condensation gewonnene Speisewasser voll-

ständig vorgewärmt in den Dampferzeuger zurück.

Für größere Dampsmaschinen dieser Art könnte man den Condensator sortlassen, weil derselbe bei Ausnützung einer höheren Wasserdruck-Säule einen verhältnissmässig geringen Nutzen gewähren würde. (Warum nicht in die Höhe, statt nach abwärts hängend gebaut werden? R.) Bei der Arbeit ohne Condensat son würde der Mantel in Folge der geringeren Expansion des Dampses mehr cylin derförmig eingerichtet und der verengte Theil des Mantels oben offen bleiben und mit einem Trichter versehen werden, welcher als Wasserreservoir benützt wird, durch welchen das verdampste Wasser von Zeit zu Zeit nachgefüllt werden kann. Auch der Kessel als getrennter Raum dürste dann sortsallen und zwar ohne die Leistungsfähigkeit der Maschine wesentlich zu beeinträchtigen.

Die Form des Mantels muss bei Condensationsmaschinen mit natürlich sehr entwickelter Expansion des Dampses im Profil in der Form einer Expansionscurve eingerichtet, und dem entsprechend die Spirale nach oben zu erweitert werden,

je dem vergrößerten Volumen des Dampfes entsprechend.

Anstatt mit Wasser kann diese Maschine auch mit anderen Flüssigkeiten, wie Oel oder Quecksilber, betrieben werden. Im letzteren Falle würde der Krastessech in Folge des größeren specisischen Gewichtes der Flüssigkeit viel größer ausfallen und in Folge der geringeren specisischen und latenten Wärme des Quecksilbers und der Quecksilberdämpse eine wesentliche Oekonomie an Brennmaterial er zielt werden.

Die Vortheile dieses Motors bestehen (nach Fried. Siemens) neben der großen Vereinsachung in der Anlage in einer eben so großen Vereinsachung des Betriebes und der Handhabung, serner in der Ersparung an Brennmaterial, welche aus solgenden Gründen sehr bedeutend sein muss:

I. Die Wirkung des Dampses ist direct, anstatt wie bei gewöhnlichen Dampsmaschinen in entsernt liegenden Maschinentheilen allerlei Verlusten durch

Leckung und Abkühlung ausgesetzt zu sein.

2. Wegfall der so nachtheiligen Flächencondensation, welche in gewöhnlichen Dampsmaschinen dadurch entsteht, dass der Damps von höherer Spannung und entsprechend hoher Temperatur abwechselnd denselben Flächen ausgesetzt wird, mit welchen der expandirte Damps, welcher bedeutend kälter ist, in Berührung gekommen war.

3. Fast vollkommene Ausnützung der Expansionskraft des Dampses.

4. Geringe Widerstände durch Reibung von Maschinentheilen.

Das in der Ausstellung vorhandene Modell dieses Motors hatte einen Mantel von 19 Meter Länge, dessen Durchmesser unter 270 und oben, wo die Innenspirale endete, 540 Millimeter betrug. Die Condensator Rohre, circa 25 Millimeter weit, waren aus Kupser und lagen in einer Doppelschraube von 0.84 Meter größtem Durchmesser. Die Heizung soll mit einer Gasstamme stattsinden, deren Schornstein beim Verlassen der Umhüllung 65 Millimeter Weite besafs.

Calorimotor von Friedrich Siemens. Dieser neue Calorimotor besteht aus zwei concentrischen halbkugelförmigen Schalen, deren jede doppelte Wandungen besitzt und durch eingesetzte Radialwände in je zwölf Fächer getheilt ist. Diese Radialwände besinden sich jedoch nur im oberen Theil der ringsörmigen Schalenräume, während unten die zwölf Abtheilungen mit einander und noch durch einzelne Bodenöffnungen mit dem vom Ganzen umschlossenen Innenraum in Verbindung stehen.

Oben find die einzelnen Abtheilungen der inneren und der äußeren Schale abermals, aber derart verbunden, daß je eine Abtheilung des inneren mit einer um 60 Grade vorgeschrittenen Abtheilung des äußeren Raumes communicirt. Diese Verbindung geschieht durch rechteckige Rohre, welche Metallnetze

enthalten und als Regeneratoren wirken.

Diese beiden Schalen stecken auf einer unter 45 Grad geneigt gelagerten

Drehachse und die äussere Schale wird unten durch eine Flamme geheizt.

Der gesammte Innenraum ist etwa zur Hälste mit Wasser, respective einer anderen Flüssigkeit gesüllt, welches also auch bis in die Einzelabtheilungen der Ringräume reicht und dieselben unten abschließt. Die oberen Theile derselben sowie die Verbindungs- (Regenerator-) Rohre sind aber mit Lust gesüllt.

Die unteren Räume der äußern Schale werden also geheizt, während die

der inneren Schale durch das Wasser gekühlt bleiben.

Solange nun dem also vorbereiteten Apparat keine Wärme zugeführt wird, steht das Wasser in allen Räumen im Niveau und es ist kein Bestreben einer

Drehung geweckt.

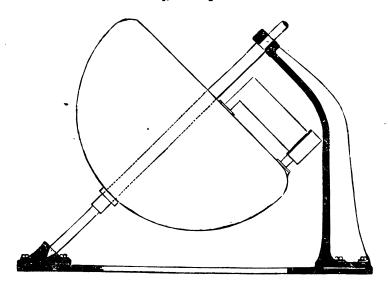
Denkt man sich nun eine Drehung angeregt, so taucht auf der niedergehenden Seite ein unterer Raum der Aussenschale tieser ins Wasser, die oben enthaltene Lust wird verdrängt und zieht durch das obere Rohr in den um ½ Drehung zurückstehenden Raum der Innenschale. Wird aber der Aussenraum gleichzeitig geheizt, so wird sich die Lust noch ausdehnen, ein Theil ihres Wassers unten austreten und das Gewicht ihrer Abtheilung vermindern, wodurch das Bestreben zu einer der angeregten entgegengesetzten Bewegung geweckt wird.

Dieses Bestreben ist aber nur von geringer Größe, denn indem die Wärme nicht sofort durch die Wandung hindurchwirkt, und die enthaltene Lust in den ungeheizten Regeneratornetzen und der großen Lustsläche der höher stehenden Innenzelle gekühlt wird, so steigt die Temperatur und Volumsvergrößerung nur

langfam.

Passirt nun diese Zelle (unter Reaction) den tiefsten Punkt, so beginnt sie fich (erst durch den Zwang der Kreisbewegung) zu heben. Dabei wächst der von Luft erfüllte Raum und die angesaugte Luft kommt aus der mit ihm verbundenen aber um 1/g Drehung zurückstehenden und eben tiefer ins Wasser eintauchenden Zelle der Innenschale und zwar durch den Regenerator an, dessen Netze durch den früher beschriebenen Vorgang angewärmt wurden. Die Luft tritt also bereits warm in die Aufsenzelle, und nachdem auch deren wachfende Heizwände bereits von der Flammenwärme durchdrungen find, und die allenfalls kühlen wollende Innenzelle fast ganz ins Wasser getaucht wenig Lust und daher wenig Kühlsläche bietet, so steigt die Temperatur in der Aussenzelle rapid und wird größer, als sie während des Niederganges der Zelle war. Die Folge davon ist eine bedeutende Volumsvergrößerung des Luft (und Dampf.) Inhaltes und wegen der damit verbundenen Wafferausdrängung durch die untere Oeffnung eine bedeutende Gewichtsverringerung dieser gegenüber einer symmetrisch liegenden Zelle der Gegenseite. Diese Gewichtsänderung bewirkt nun das energische Aussteigen dieser Abtheilung, und da in jeder folgenden Zelle der gleiche Vorgang stattfindet, fo dreht sich das System unter der Differenzwirkung der diess und jenseits der tiefsten Lage befindlichen Wassergewichte in constantem Kreislauf.

Da in dem ausgestellten Modelle Wasser, welches nur eine geringe Temperaturdifferenz unter dem Siedepunkt zulässt, als Medium sür die die Triebkraft bildenden Gewichtsdifferenzen angenommen ist, so würde auch nur eine geringe Temperaturdifferenz der Lust und solglich auch eine nur geringe Trieb-



kraft erzielt werden, wenn nicht der Wasserdamps eine eigenthümliche Rolle dabei spielte. Ist beispielsweise (nach Siemens) die Temperatur der kalten Schale 50 Grad Celsus und die der heisen 100 Grad, so würde sich die Lust nur um 1/6 ihres Volumens durch die Erwärmung um 50 Grade ausdehnen, während gesättigter Damps durch eine Temperaturerhöhung von 50 auf 100 Grad das 10sache Volumen erreichen würde. Durch beide vereint würde mithin eine Volumsvergrößerung auf nahezu das Doppelte stattsinden.

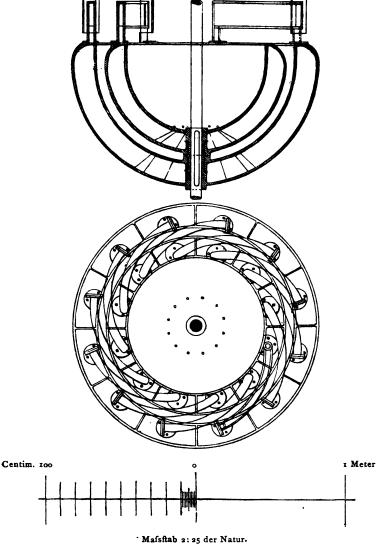
(Bei Anwesenheit von 15 Volumeinheiten Lust würde sich dieselbe auf 17½ Einheiten ausdehnen. Sind aber nur 1½ Volumeinheiten Dampf von 50 Grad beigemischt, so füllt dieser bei 100 Grad bereits 15 Volumeinheiten. Die Summe beider kommt also von 16½ auf 32½, mithin nahezu auf das Doppelte.)

Die Regeneratoren dienen daher nicht allein dazu, der Luft abwechselnd Wärme zu entziehen und wiederzugeben, sondern sie condensiren auch den Damps, um ihn wieder zu entwickeln, was bei genügender Größe der Regeneratorslächen und Anwesenheit von Luft als Träger des Dampses so lange auf das Vollkommenste erreicht wird, als das Wasser nicht kocht.

Wird die Erhitzung des Ausengefäses so weit getrieben, das das Wasser zum Sieden kommt, so würden die Innenräume und die Regeneratoren als Condensatoren dienen, und sich somit rasch bis zum Kochpunkt erwärmen, womit jede Wirksamkeit der Maschine aushören würde, indem dann keine Temperatur-, respective Spannungsdifferenzen zwischen den Zellen diess und jenseits der tiessten Lage austreten könnten.

Es darf daher unter normalem Druck und Anwendung von Wasser die Temperatur von 100 Grad nicht erreicht werden. Aber andere Flüssigkeiten könnten zur Verwendung kommen, deren höherliegende Siedepunkte große Temperaturdissernzen zu assen.

Die nöthige Kühlung geschieht durch Einführen von kaltem Wasser in den inneren Hohlraum der Maschine. Nachdem nun die sämmtlichen Abtheilungen beider Schalenringe durch die unteren Oessnungen stets mit diesem oben offenen Innenraume in Verbindung bleiben, so ist das ganze System unter sich als auch mit der Atmosphäre verbunden, mithin kann kein anderer als der durch die innere



niedere Wasserhöhe messbarer Ueberdruck entstehen und jede Gesahr einer Explosion ist derart entrückt.

Das aus dem offenen Kühlraume verdampfende Wasser muss von Zeit zu Zeit ersetzt werden, das nöthige Luftquantum in den Zellen regulirt sich aber bei richtiger Höhe des Kühlwassers von selbst, indem die Zellen bei jeder Umdrehung aus dem Wasser aufsteigen.

Um die Triebkraft zu verstärken, will Siemens specifisch schwerere Flüssig. keiten, etwa Queckfilber verwenden, und um diess zuzulassen, sind sämmtliche Theile der Maschine aus Eisen. Will man den Damps des Quecksilbers hintanhalten, so bedeckt man dasselbe mit einer Wasserschichte.

Das von einer Gasslamme geheizte und im Gange befindliche eine der beiden ausgestellten Modelle konnte mit einem Finger der Hand aufgehalten werden. Beim größeren der beiden Modelle war die äußerste Schalensläche nach einer Halbkugel von 700 Millimeter Radius gekrümmt, auf welche fich noch eine 125 Millimeter hohe Cylinderfläche ansetzte. Der Halbmesser der innersten Wand mass 390 Millimeter. Der Gesammtrauminhalt der heissen Schale betrug 330, der der kalten Schale 140 und der mittlere Inhalt der Verdrängflüffigkeit 240 Liter.

Magneto-elektrische Maschine, System Gramme.

Diese Maschine gehört nicht in den Rahmen dieses Berichtes und sie wurde von ihrem Erfinder nur als zur Erzeugung continuirlicher Ströme für die Galvanoplastik, des elektrischen Lichtes, zur Entzündung von Minen und für medicinische und chemische Zwecke geeignet erklärt.

Da sie jedoch die elektrischen Ströme durch äußere Arbeit erzeugt, und umgekehrt durch elektrische Ströme Arbeit zurückzugeben im Stande ist, so scheint sie vielleicht mehr als eine andere Maschine zur Ferntransmission von Arbeit geeignet, und da ich nicht nur mit der kleinen in der Ausstellung gewesenen, sondern auch später mit einer bedeutend größeren solchen Maschine Versuche vornahm, fo mag Folgendes darüber bemerkt werden:

Die Gramme'sche Maschine besteht im Wesentlichen aus einem Magnet, zwischen dessen beiden Polen ein Elektromagnet von einer neuen Form durch eine Riemenscheibe betrieben rotirt.

Dieser Elektromagnet besteht nun aus einem ringförmigen Kern von weichem Eisen, um den herum ein isolirter endloser Kupferdraht gewunden ist. Man kann diesen Theil also auch aus einem gewöhnlichen geraden Elektromagnete entstanden denken, den man kreisförmig zusammengebogen und dann nicht nur an beiden Enden des Eisenkernes, sondern auch an beiden Drahtenden verlöthet hat.

Man erhält so einen Elektromagnet ohne Ende, da sowohl der Eisenkern als auch der ihn umhüllende Draht keine Unterbrechung erleiden.

Dieser Draht ist wohl ohne Ende, indessen in z. B. 40 Sectionen oder Ele-

mente eingetheilt, von denen jedes 100 Windungen haben mag, so zwar, dass das Ende des einen der betrachteten Elemente zugleich der Anfang der Windungen des folgenden ift.

Denkt man sich nun ein einzelnes Element (ideell) aus der Verbindung mit den anderen durch einen Schnitt getrennt und dreht man die Scheibe zwischen den Polen des natürlichen Magnetes, zwischen welchen dieser Elementenring gelagert ist, so wird der Eisenkern bei der Annäherung an einen der Pole magnetisch und folglich entsteht (wie schon Faraday 1831 entdeckte) in dem ihn umwindenden Drahte ein inducirter elektrischer Strom.

Dieser Strom wird seine Richtung ändern, wenn sich der Eisenkern von dem betrachteten Pole entfernt und sich dem entgegengesetzten nähert.

Denkt man sich nun wieder das Element, wie es wirklich besteht, mit all feinen Nachbarn verbunden, fo leuchtet es ein, dass in dem Drahte des rotirenden Ringes zwei Ströme von entgegengesetzter Richtung entstehen, indem der Vorgang des einen Elementes in allen übrigen wiederkehrt.

In irgend einem Durchmesser (es ist jener, welcher senkrecht auf die Verbindungslinie der beiden Pole steht) wird die Umkehrung der Ströme erfolgen und es ist klar, dass, wenn auch die Stromstärke in den einzelnen Elementen je nach ihrer augenblicklichen Entfernung vom Pole des Magnetes verschieden ist, doch ihre Summe stets dieselbe bleibt, denn in dem Masse, als ein Element unter der Umkehrlinie verschwindet, taucht auf der anderen Seite derselben ein anderes auf

So erzeugen die einseits der Theillinie befindlichen Elemente einen constanten Strom, beispielsweise positiver Richtung, während die auf der anderen Hälste befindlichen Elemente einen gleich starken negativer Richtung ergeben. Hätte die Maschine keine weitere Zugabe, so wurden sich die Ströme stets in der Theillinie ausheben und man würde nichts von dem inneren Vorgange ersahren.

Nun find die Enden jeder einzelnen Section der fortlaufenden Drahtspule mit je zwei radialen Kupferstäben verbunden, welche, obgleich nahe aneinander

stehend, doch völlig von einand ifolirt sind.

Diese radialen Stäbe sind in der Nähe des Mittelpunktes im rechten Winkel umgebogen und lausen dann zu je zwei und zwei in einen gemeinsamen Kupserkeil aus, so dass das Ende des Drahtes des einen Elementes und der Ansang des nächsten durch dasselbe Kupserstück in Verbindung steht, wodurch die Continuität der Windung principiell nicht gestört erscheint.

Diese einzelnen Kupfer-Keilstücke, welche natürlich vollständig von einand

isolirt sein müssen, bilden einen zum weichen Eisenkern concentrischen Ring.

Die äußere Cylinderfläche dieses Ringes wird nun von zwei aus dünnen Kupferdrähten hergestellten Bürsten berührt, und zwar genau in jener Theillinie, in welcher die von den beiden Gruppen von Elementen herrührenden gleichstarken Ströme sich gegenseitig aufheben. Dadurch werden nun aber die Ströme den mit den Auffangbürsten verbundenen Drähten solgen und diese werden continuirliche Ströme sühren, indem die Bürsten, stets über mehrere Keilstücke reichend, nie außer metallischen Contact gelangen.

Die mit der Maschine zu erzielenden Effecte ändern sich mit der Umfangsgeschwindigkeit des rotirenden Magnetes; es dürste jedoch nach den bisherigen Versuchen sehr wahrscheinlich erscheinen, dass der Effect bei einer gewissen Geschwindigkeit ein Maximum erreicht, dann aber, wenn man diese überschreitet

entweder constant bleibt oder gar abnimmt.

Dass die Stromstärke um so größer wird, je längerer Draht aus den Kern gewickelt ist, dass zur Erzielung größerer Strömstärken mehrere Maschinen gekuppelt werden können und durch Vergrößerung der Dimensionen überhaupt der Effect gesteigert werden muß, bedarf keiner weiteren Begründung.

Die größere mir bekannte Maschine besteht aus vier Elektromagneten, deren acht Säulen zu zwei und zwei übereinand stehen, wodurch zwei Gruppen von Magneten und Folge dem auch zwei rotirende Scheiben auf der gemeinsamen

Welle erscheinen.

Diese sind auf einem gusseisernen Sockel von 580 bis 590 Millimeter Seite und 400 Millimeter Höhe aufgestellt. Die Säulen selbst messen 120 Millimeter im Durchmesser und 680 Millimeter in der gekuppelten Höhe.

Die rotirenden Drahtspulen haben je 280 Millimeter Durchmesser und 150 Millimeter Breite, die kupfernen Ableitungsscheiben messen 150 Millimeter Durchmesser bei 60 Millimeter Breite.

Die Welle wird von einer 300 Millimeter großen, 80 Millimeter breiten Riemenscheibe mit 300 Umdrehungen per Minute betrieben und die Maschine consumirt ungesähr I Pferdestärke.

Gramme schließt nun aus folgenden Thatsachen, welche auch bei den von mir vorgenommenen Versuchen auftraten, auf die Vollkommenheit seiner Maschine:

Wenn man von der in rascher Bewegung besindlichen Maschine einen Strom ableitet, welcher einen gleichen oder größeren Widerstand sindet, als seine eigene Stärke beträgt, so erhitzt sich kein Theil der Maschine, woraus man schließen muss, dass die ganze in die Maschine geleitete Arbeit in Elektricität umgewandelt wird, indem sich kein Theil in Wärme verwandelt.

Die Maschine erhitzt sich auch nicht, wenn man durch Oeffnen der Kette den Strom unterbricht, was, da weder Elektricität noch Wärme austritt, beweist, dass auch kein Auswand an mechanischer Arbeit stattsindet.

Wenn aber gerade so viel Arbeit in die Maschine kommt als zur Einhaltung der bestimmten Umdrehungszahl hinreicht und man unterbricht den Strom, so steigt die Geschwindigkeit und gegentheils, erhöht man den Widerstand, so verzögert sich ihr Gang. (Ich bemerkte dann stets das Pseisen der durch kurze Zeit gleitenden Riemen.) Beides spricht wieder das unterbricht und Arbeit ziemlich vollkommen in der Maschine umsetzen.

Wie hier nun aber mittelst einer ausgewendeten Arbeitsgröße Elektricität erzeugt wird, so würde dieselbe oder eine andere ähnliche Maschine (z. B. jene von Kravogl in Innsbruck, welche in Paris 1867 ausgestellt war, und von welcher vielleicht Gramme den rotirenden Eisenkern entlehnte) wieder Elektricität in Arbeit umsetzen, indem sich die Factoren einsach vertauschen. Dadurch wäre aber die Möglichkeit einer bequemen und billigen Ferntransmission geschassen, welche die Wasserkräfte der Gebirge und der suthehenden Meere weit in die kohlenarmen Thäler, und die ober Tage erzeugten motorischen Essech in das Innere der Bergwerke leiten könnte, indem das isolirte Legen eines verbindenden Kupserdrahtes von circa vier Millimeter Dicke per Pferdekrast so viel wie gar keine Schwierigkeiten macht.

Nun ist es mir allerdings noch nicht gelungen, den directen Versuch über das Güteverhältniss folch einer Transmission. respective solch eines Motors anzustellen, indem diese neue Gramme'sche Maschine noch nicht in gleich großen Doppelexemplaren existirt. Aber aus den Ergebnissen der Bremsung einer Kravogl'schen Maschine (durch Prot. Dr. Pierre in Wien), deren kleine Dimensionen und verschwindende Effecte von circa o o Pferdekraft allerdings für den Maschinenbauer keinen Werth haben und den Schluss ins Grosse nicht direct zulassen, mag angeführt werden, dass bei der Umsetzung von Strömen, welche mit Bunsen-Elementen erzeugt wurden, in Arbeit, bis 15 Procent Nutzeffect nachgewiesen wurde. Nimmt man nun an, dass der Nutzeffect solch eines Motors ähnlich dem einer Dampsmaschine mit zunehmender Größe steigt, so klingt die Behauptung Gramme's. dass seine Maschinen auf über 50 Percent Nutzeffect gebracht werden können, durchaus nicht unwahrscheinlich, und da die Umsetzung zweimal vor sich geht, so würde eine durch elektrische Transmission übermittelte Arbeit zu circa 20 bis 25 Percent in ziemliche Fernen übertragen werden können, wobei der Leitungswiderstand schon berücksichtigt ist.

Allerdings scheinen solche Transmissionen heute noch nicht an der Zeit und ob sie uns in der Zukunst dienen können, hängt noch von Manchem und unter Anderem auch davon ab, ob solche Maschinen dauernd wirksam bleiben. Bis jetzt scheinen sie nämlich nach längerem Gebrauche an Krast zu verlieren, weil sich (nach Pierre) die Contacte und die Isolirungen in der Maschine durch Abreiben des Kupfers etc. verschlechtern. Eine neuere Kravogl'sche Maschine enthalt Contactrollen statt der Bürsten, um diesem Abreiben zu begegnen.

Die Petroleum-Kraftmaschinen.

Diese Maschinen waren in den Räumen der Ausstellung nicht vertreten, was einzig und allein dadurch begründet ist, dass sie im Frühlinge 1873 noch nicht ersunden waren. Nachdem sie aber während der Zeit der Ausstellung oder kurz nachher austraten und ich eine derselben mit Indicator und Bremse zu untersuchen und die andere doch wenigstens arbeitend zu sehen in die Lage kam, so scheinen einige Angaben darüber am Platz.

Der Petroleum Motor von E. Hock in Wien. Die Wirkungsweise dieser Maschine ist aus den unterdessen in den technischen Zeitschriften erschienenen Beschreibungen und Zeichnungen bekannt Sie besteht aus einem liegenden, vorne offenen Cylinder mit einem Taucherkolben, von dessen Boden die Schubstange zur gekröpsten Kurbel reicht.

Der Cylinder ist doppelwandig gegossen und mit Wasser gekühlt. Das Petroleum befindet sich rückwärts der Maschine in einem gesonderten Gesässe, in welchem ein Schwimmer mit einer Schraubenspindel niedergedrückt und dadurch die Höhe des Petroleumsniveaus geregelt und in Stand gehalten werden kann.

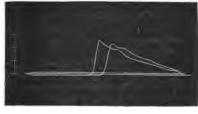
Von diesem Petroleumgesass führt ein Rohr mit eingeschaltetem Rückschlagventil durch den Boden des Maschinencylinders, wo es an seiner sreien Mündung rechtwinklich vor ein gleichfalls mit einem Rückschlagventil versehenes Lustrohr trifft.

Bildet nun der Kolben, zu Beginn seines Hubes durch das Schwungrad gezogen, hinter sich einen lustverdünnten kaum, so treten Petroleum und atmosphärische Lust durch die beiden Rohre ein und vermischen sich, indem die Mundstücke derart gebogen sind, dass sich beide Ströme kreuzen. Dieses Mischen sit ein mechanisches, das heist, das Petroleum zerstäubt, wie man sich überzeugen kann, wenn man das herausgeschraubte Mundstück durch natürlichen Flüssigkeitsdruck und einen Blasbalg betreibt.

Das zerstäubte Petroleum füllt nun den Raum hinter den Kolben, mischt sich noch weiters mit Lust, welche durch eine andere Klappe zuströmt, und wird nach ungesähr ½ bis ½ des Hubes durch eine Petroleum-Gasstamme entzündet, welche rechtzeitig entsacht und in den Cylinder geblasen wird. Das Entsachen geschieht einsach durch einen Pusser, den ein Daumen auf der Schwungrad-Welle gegen einen lustgestülten Kautschukballen stöst. Der dadurch gebildete Luststrom passirt eine Schichte (specisischen leichten) Petroleums in einem eigenen kleineren Gefäse, schwängert sich mit dessen Dampf und gelangt selber brennbar über eine kleine fortwährend brennende Flamme vor den Cylinder. In der Cylinderwand öffnet sich mittlerweile eine Klappe und die einschlagende Flamme entzündet das bereits angesaugte Gemisch von zerstäubtem Petroleum und atmosphärischer Lust. Die austretende Spannung wirst die Rückschlagventile zu und treibt nun den Kolben nach vorwärts.

Einige Percente vor Ende des Hubes überstreift der Kolben eine Auslassöffnung, wodurch ein Theil des expandirten Gases entweicht und den Gegendruck zu Beginn des Rücklauses losbringen hilft, was durch eine möglicherweise verspätet austretende Explosion erschwert wäre.

Während des Ansaugens sowohl, als während des ganzen Rücklauses, hat das Schwungrad allein die der Maschine ausgebürdete Arbeit abzugeben, während es solche nur während der Explosions- und Expansionsperiode empfängt. Cylinderund Rad müssen daher groß und das Ganze trotzdem schwer werden, dass der Cylinder des Vorderdeckels und der Kolbenstange entbehrt und eine weitere Führung als blos 2m Umfange des Taucherkolbens entfällt.



Der Cylinder der von mir unterfuchten Maschine mass 220 Millimeter Durchmesser und der Kolben machte 0:380 Meter Hub. Bei 70 Umdrehungen des Schwungrades zeigte sich bei einem unter Druck durchlausenen Arbeitsweg von 0:215 Meter der mittlere Druck von 1:05 Atmosphären, was einer indicirten Arbeit von 1:33 Pferden entspricht.

Dieser Effect, von weichem 40 Percent auf die Bremse kamen, wurde mit einer Menge von II Kilogramm Petroleum per Stunde erhalten, wobei der Auswand für die Entzündungsstamme (damals speciell Leuchtgas) nicht inbegriffen

Digitized by Google

erscheint. Solch eine Maschine wiegt laut Angabe einea 1100 Kilogramm und kostet 1600 Gulden inclusive einer kleinen Pumpe, welche von einem Excenter betrieben seitlich am Maschinenbette liegt und den kühlenden Wasserkreislauf durch die Doppelwand des Cylinders besorgt.

Ich habe mittlerweile eine andere fogenannte I pferdige Maschine gebremst, welche andauernd I 1/2 Pferdestärken leistete. Diese Maschine hatte 210 Millimeter Cylinder Durchmesser und 420 Millimeter Hub und ging 120 Mal in der Minute.

Die Maschine hat sich bereits in andauernder Arbeit bewährt. Ein Missstand lag in dem theilweisen Rückschlag von halbverbranntem Petroleum durch die Oeffnung der Entzündungsstamme, durch desten Gestank die Umgebung litt, was aber bei den neueren Maschinen nicht mehr vorkommen soll.

Die Petroleum Maschine von Siegsried Markus in Wien arbeitet nicht mit zersträubtem, sondern mit verstüchtigtem Petroleum, welches nach seiner Entstammung auf ähnliche Weise wirkt, wie das Gas in der Otto Langen'schen Maschine, das ist sich srei ausdehnen kann, und dann durch das entstehende Vacuum arbeitet. Die Erzeugung des explosiblen Gases geschieht einsach dadurch, dass der Kolben im ersten Theil seines Lauses atmosphärische Lust durch einen Petroleumkörper hindurch ansaugt und die Entzündung geschieht durch den Funken eines äuserst krästigen Inductionsstromes, den ein Daumen auf der Schwungrad-Welle mit jeder Umdrehung neu erzeugt. Solch krästige Funken zu erzeugen, um Petroleum damit zu entzünden, war bis heute eine un gelöste Ausgabe, aber der Apparat von Markus, welcher in einem kleinen Blechkasten an der Maschine angebracht ist, zündete sicher bei jedem Hub, wie ich mich während des Ganges dieser Maschine selbst überzeugte.

Diese Maschine dürste aus doppeltem Grunde ökonomischer wirken, als die vorstehende. Denn wegen der freien Ausdehnung der entzündeten Gasmasse, kann alle Wärme in Arbeit umgesetzt werden (wesshalb auch weniger Kühlwasser nöthig ist) und die Einbringung des Petroleums im verslüchtigtem Zustand sichert dessen vollkommen gleichartige Mischung, mit der dasselbe tragenden Lust, und eine vollkommenere Verbrennung als im zerstäubten Zustand, bei welchem ein Tueil unverbrannt entweichen kann.

Auch kommen bei dieser Maschine durchwegs gezwungene Bewegungen der Abschlüsse Drehschieber) und keine selbstwirkenden Klappen vor, welche stets nacheilen und lärmen.

Andere Motoren.

Die mit comprimirter Luft betriebenen Haspel, Pumpen, Gesteins Bohr-

maschinen etc. gehören nicht in diesen Bericht.

Von Whitley Partners in Leeds wird zum Betriebe der Nähmaschinen ein aus sechs Ringsedern in einer Gusseisenhüße bestehendes Triebwerk empschlen. Das an den Umsang der Hüße gegossene Zahnrad wirkt mit einem eingeschalteten Vorgelege auf die Schnurscheibe der Maschine und der Gang dieses ganzen Uhrwerkes, welches 75 bis 90 Minuten lang lausen soll, wird durch eine Fusstrittbremte regulirt.

Ferner war ein Halbperpetuum Mobile, der Motor Debaudis aus Zala-Apati ausgestellt, womit der Ersinder durch die Arbeit zweier Menschen an einem Hebelnystem ganz bedeutende Essecte, zum Beispiel zum Betriebe eines Malganges hinjeichend ausüben wollte. Der Ersinder scheint aber bald bekehrt worden zu seindenn zuletzt lag das Ding verstaubt.

Maschinentheile.

Die wichtigsten Theile der ausgestellten Motoren erscheinen bereits im allgemeinen Theile und bei den einzelnen Maschinen angesührt. Hier erübrigt nur die Ansührung der gesondert ausgestellten Bestandtheile.

Die Regulatoren.

Soweit die Regulatoren für den Eingriff in die Steuerung verwendet waren find sie im Zusammenhange mit dieser an den betressenden Stellen erortert, und es sinden sich neuere Regulatoren von

W. & J. Galloway bei deffen Maschine, Seite 23.
Tangye Brothers bei deren Maschine, Seite 40.
Hartnell & Guthrie bei Turner's Maschine, Seite 54.
Friedrich & Comp. bei deren Maschine, Seite 191.
der Société Centrale bei der Halblocomobile, Seite 216.

Aufser diesen waren ausgestellt:

Der Regulator von Allen.

Von Whitley Partners in Leeds war der Allen-Regulator ausgestellt, welcher eigentlich von Reuben Kidder Hontoon in Boston ersunden wurde und von obiger Gesellschaft fabriksmässig erzeugt wird.

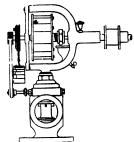


Der Allen-Regulator besteht aus einem kleinem Schauselrade, welches von der Dampsmaschine aus getrieben innerhalb eines theilweise (circa 3/4) mit Oel gefüllten cylindrischen Broncegehäuses mit bedeutender Geschwindigkeit (400 bis 500 Umdrehungen per Minute) rotirt.

Dieses Gehäuse ist auf der Innenseite der Mantelsläche mit vorragenden Rippen versehen, welche von den Schauseln des Rades beinahe berührt werden, und steckt lose auf der Achse des rotirenden Rades.

Der Widerstand nun, den die Rippen dem Durchgang des vom Schauselrade bewegten Oeles entgegensetzen, sucht das Gehäuse in derselben Richtung mitdrehen zu machen, in welcher das Rad sich dreht. Außen am Gehäuse aber befindet sich eine (unrunde) Rolle, über welche sich eine schwache Gliederkette schlingt und mittelst angehangener Gewichte das Gehäuse zurückzudrehen strebt.

Diese Belastungsgewichte können durch Zugabe oder Wegnahme einiger ihrer Metallscheiben derart ausprobirt werden, dass sich die beiden im entgegen gesetzten Sinne wirkenden Kräste eben ausgleichen, wenn die Normalgeschwindigkeit der Drehung eingetreten ist.



16*

Die Gewichte stehen mit dem rohrförmigen Einlassventil der Maschine durch einen Hebel derart in Verbindung, dass sich die Durchgangsöffnung schliesst, falls die Gewichte in Folge ansteigender Geschwindigkeit gehoben werden, und Allen setzt gleich auf den Deckel dieses droffelnden Ventiles jene Lagergabel, welche das Gehäuse umschliesst.



Diesem Regulator wird nachgerühmt, dass er nur ganz geringe Massen besit end (daher ist das Gehause aus dünnwandiger Bronce) fast augenblicklich ieder Geschwindigkeitsänderung solgen kann, aber auch sehr empfindlich ist, indem die unrunde Scheibe den Belastungsgewichten einen längeren Hebelarm bietet, falls sie sich heben müssen und umgekehrt. Da ferner die dem Gehäuse durch die Rotation des Oeles mitgetheilte Kraft nur klein ift, so ist das ganz entlastete Röhrenventil und die bronceumkleidete Stange in der Stopfbuchse für dessen Hub völlig am Platz.

Solche Regulatoren sollen an dem Dampfrohre großer Walzwerks-Maschinen angebracht, das Walzen bei völlig offenem Handventil und mit unmerklichen Geschwindigkeitsunterschieden zwischen Leer- und Vollgang und den Uebergängen zulassen und Whitley Partners bieten den Regulator Jedermann zur unentgeltlichen Probe durch einen Monat hindurch an, wobei sie selbst die Hinund Rückfracht (innerhalb Englands) bezahlen, falls er wegen ungenügender

Wirkung zurückkommt.

Für Schiffsmaschinen verwendet, wobei es die Maschine nicht anzeigen soll, ob die Schraube in oder außer Wasser wird ftatt des Gewichtes eine gespannte Spiralfeder benützt.

Solche Regulatoren kosten complet aber ohne Absperrventil bei einem Durchmesser von 25, 100 und 150 Millimeter

10, 40 , 60 Livres,

während die Rohrventile ungefähr 11/4 Livres per Centimeter Durchmeffer kosten.

Brotherhood & Hardingham in London.

Eine in der Mitte getheilte und durch Flanschen verbundene Hohlkugel, welche in die Dampfleitung eingeschaltet wird, enthält im Innern ein gelochtes stehendes Rohr, durch welches die Weiterleitung des seitlich in die Kugel tretenden Dampfes stattfindet. Dieses Rohr ist von zwei von der Mitte nach auf. und abwärts beweglichen schweren Hülsen umgeben, deren Löcher jene ersteren in der einen Extremstellung völlig öffnen und in der andern schliessen. In der Trennungsfuge lagert eine horizontale Achse, um welche ein schwerer Ring drehbar ist; dieser Ring trägt zu beiden Seiten der Achse innen je eine Nase, welche in die Fugen zwischen den beiden Hülfen greift und diese im Sinne des Schließens verschiebt, falls sich der Ring aus seiner ursprünglichen steilen, in eine mehr liegende Lage begibt.

Nun empfängt die Ringachse eine rotirende Bewegung, indem sie durch eine centrische Verticalwelle gesteckt ist, an der aussen ein kleines conisches Radpaar durch einen Schnurlauf betrieben wird. Die Lagerung der horizontalen Radwelle geschieht in einem Angus der oberen Hälfte der Kugelschale und die Verticalwelle tritt in deren Inneres ohne Stopfbüchfe und blos an einem conisch eingeschlieffenen Absatze gedichtet ein, welch letzterer durch eine obere im verlängerten Lageranguss eingeschraubte Körnerschraube angedrückt wird.

Durch die Drehung verringert fich die Neigung des im Dampfraume rotirenden Ringes gegen die Horizontale und die dadurch verschobenen Deckhülfen des inneren Dampfrohres droffeln den Druck. Diefer Ringregulator wird durch die schwer gehaltenen Hülsen belastet und durch eine derselben in seine Ausgangsstellung zurückzustellen gesucht.

Bekanntlich hat folch ein Regulator nur die halbe Energie eines gleich schweren Pendels, aber die Einfachheit des Einbaues und der Wegfall jedes Gestänges sprechen für ihn. In geöltem Dampf, welcher auch keine von andern Urfachen herrührende Niederschläge befürchten lässt, mag er anwendbar sein.

Solche Regulatoren werden von 20 bis 150 Millimeter Dampfrohrweite

vorräthig gehalten und kosten 7 bis 44 Pfund Sterling.

Der Oscillationsregulator, Patent L. A. Groth & Comp. in Stockholm.

Diefer Regulator besteht aus einem schweren Ring, welcher, ohne sich zu drehen, um seine feste Achse schwankt.

Dieses Schwanken, welches man sich in einem im Kreise weiterrückenden Vor- und Rückwärtspendeln jedes einzelnen Durchmessers denken kann, wird durch die zwei aufeinand fenkrecht stehenden Zapfenpaare eines zwischen Ring und Stütze eingebauten Univerfalgelenkes ermöglicht, und das Schwanker (Oscilliren) wird im Princip durch drei auser dem Ring liegende Punkte angeregt, welche in einer zur Ebene des Ringes geneigten Ebene kreisen. Werden diese drei Punkte an den Ring gedrückt, so stellen sie denselben schies, und rotiren sie um eine Achse, welche mit der Achse des Ringes zusammenfällt, so bewirken sie die im Kreise fortschreitende Schiefstellung des Oscillationsringes.

Für kleine Ausführung werden thatfächlich drei folcher Punkte in Gestalt von halbkugelförmigen Schraubenköpfen an den Enden eines Dreiarms gebildet, dessen Welle gegenüber der Ringachse liegt und durch eine Schraube angenähert

werden kann.

Für größere Ausführung aber tritt diese geneigte Ebene direct und zwar in Gestalt einer dünnen Ringplatte (Frictionsplatte) auf, welche vor dem eigent lichen Oscillationsring steht; sie wird von zwei Armen am Ende einer Welle getragen, welche durch die hohle Stütze (Achfe) des Ofcillationsringes hinaustritt und rückwärts der Stütze von einer Riemenscheibe eine dauernde Drehung empfängt.

Wenn nun die Ringplatte in Drehung kommt und sie drückt gleichzeitig auf den der Drehung nicht folgenden Ofcillationsring, fo bewirkt doch jener Druck, welcher zum Schiefstellen des letzteren nöthig ist, eine Reibung. Und weil diefer Druck (Ofcillationsdruck) dauernd auftreten muss, indem das Zurückdrücken der einzelnen Durchmesser des Oscillationsringes dauernd weiterschreitet, so wirken fortwährend zwei Kräfte, nämlich der Oscillationsdruck und die dadurch geweckte Reibung zwischen der rotirenden Druckplatte und dem oscillirenden Ring. Es lässt sich nun leicht einsehen, dass bei steigender Geschwindigkeit des rotirenden Ringes der Ausschlagwinkel des Oscillationsringes steigen will, und in Folge dessen der Oscillationsdruck und mit ihm die Reibung wächst.

Wird nun der Oscillationsdruck der normalen Geschwingkeit durch eine Feder aufgehoben, welche z. B. die Normalneigung der Frictionsscheibe bestimmt, so muss der steigende Druck jene Federspannung überwinden, und wenn diese Federspannung die Lage eines Stellzeuges bestimmte, so wird dieses verschoben,

wodurch der Eingriff in die Arbeitsweise der Maschine erfolgt.

Ebenso lässt sich auch die Reibung zwischen Frictionsscheibe und Oscillationsring benützen, indem diese die Drehwelle zurückzuhalten sucht. Steigt diese Reibung, so erfolgt durch die kurze Verzögerung eine Aenderung der relativen Stellungen, welche zum Einrücken einer Räderkuppelung benützt werden kann, wenn die Welle der geneigten Scheibe und ihre Antriebs-Riemeascheibe nicht fest, sondern durch eine Frictionskuppelung verbunden sind.

Der Erfinder behauptet eine ungemeine Empfindlichkeit mit dieser Anordnung gewonnen zu haben, was aber in der Ausstellung nicht nachgewiesen werden konnte, indem dieser Regulator an keiner Maschine in Gang war.

Regulator Tichebycheff.

In der verticalen Regulatorachse liegt der Drehpunkt der Kugelstaugen; letztere reichen einerseits erst nach abwärts, sind aber auch andrerseits nach auswärts über diesen Drehpunkt in geneigter Richtung verlängert und werden durch ein oberhalb besindliches Belastungsgewicht mittelst eines Parallelogrammes nieder zudrücken gesucht. Die Kugelarme selbst krümmen sich vom Drehpunkt um das Belastungsgewicht herum nach auswärts und die Verbindungslinie ihres Schwerpunktes mit der Drehachse bildet gegen die belastete Verlängerung dieser Stange den bestimmten Winkel von 119° 10'.

Für diese Anordnung wird nachgewiesen, das sie innerhalb eines bedeutenden Bogenweges nahezu vollkommen astatisch wirkt, wenn die einzelnen

Längen folgende bestimmte relative Größen erhalten:

Nimmt man die Länge der Armverlängerung = 1, so wird die Länge der belastenden Stange = 1.313

die Entfernung des Kugel-Mittelpunktes zum Drehpunkt = 1·549 $\frac{g}{wa}$ Und nimmt man das Gewicht einer Kugel = 1

fo wird das Belastungsgewicht auf der Achse = $3.657 \frac{g}{wz}$ wobei w die normale Winkelgeschwindigkeit bedeutet.

Die Regulatoren von Stephan Drzewiecki in Odessa.

Der Regulator System Stephan, besteht aus einer verticalen Antriebswelle, welche oben in gusseisene Querträger endet. Dessen gleichlange Arme steigen beiderseits schwach gegen Aussen an und formen ie das Gelenkstück für die Kugelstangen. Diese Kugelstangen ragen in ihrer mittleren Lage senkrecht nach auswärts, während sie bei niederer Geschwindigkeit gegen die Verticalachse zu und bei höherer von derselben abstehen.

Die Kugelstangen biegen sich aber beim Gelenkstück nach einwärts, wo sie hochkantige und sich kreuzende, eventuell von der Horizontallage aussteigende Schienen bilden und in der Mitte von einer gemeinsamen Rolle überdeckt sind, an

deren Achse ein centrales Belastungsgewicht niederhängt.

Je mehr nun der Regulator ansteigt, desto weniger wirkt die Schwerkrast der Centrisugalkrast entgegen, um, die Verticale passirend, in ihrem Sinne mitzugwirken. Das Zurückssühren der Kugeln geschieht durch das Belastungsgewicht und Drzewiecki behauptet, dass dadurch eine hohe Empfindlichkeit und stärkere Energie bei großem Weg der Manchette nebst einem innerhalb gewisser Grenzen aftatischen Verhalten des Regulators gewonnen wurde.

Der parabolische Regulator von Drzewiecki. Die Führung des Schwunggewichtes in einer strengen Parabelbahn findet in geistreicher Weise durch die gleichzeitige Führung der Kugel in einer Kegelstäche und einer dieselbe parallel zur Erzeugenden schneidenden Ebene statt, wodurch die Parabelbahn principiell entsteht.

Die verticale Regulatorsäule trägt nämlich in halber Höhe ein horizontales symmetrisches Querhaupt, von dessen Aussenenden je eine unter 45 Grad ansteigende Stange zur Spitze der Regulatorspindel reicht. Diese beiden schiesen Stangen sind an beiden Enden gelagert und bilden die Hypotenusen und Drehachsen für je ein an sie geschmiedetes Dreieck, dessen Katheten horizontal und vertical nach Innen ragen.

Die Horizontalkathete jedes Dreieckes ist durch eine Rundstange gehildet, welche sich über den Scheitelpunkt beim rechten Winkel des Dreieckes (gegen die Regulatorachse zu) verlängert und in eine Gabel übergeht, welche die

Schwungkugel umklammert und hält.

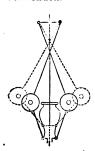
Weil nun die verticale Kathete jedes der beiden Dreieckssysteme eine Kegelfläche erzeugt, falls sie um die schiefliegende Hypotenuse eine volle oder theilweise Drehung annimmt, so solgt, das auch der von der verlängerten Dreiecksstange gehaltene Schwerpunkt jedes Schwunggewichtes in einer und derfelben Kegelfläche verbleibt, falls er andreiseits seinen Platz nur in der geraden

Erzeugenden verändern kann.

ledes der zwei Schwunggewichte wird nun durch je eine Führungsstange zum Verbleiben in einer und derselben Ebene gezwungen, längs welcher es aufund abgleiten kann; jede dieser Führungsstange ist aber die Seite eines gelenkigen Trapezes, dessen Langseite von der Regulatorspindel gebildet wird, dessen oberes Gelenkstück an der Spitze der Spindel sitzt, wahrend die unteren Seiten an der Manchette hängen. Diese Trapeze gestatten nun den Schwunggewichten wohl einen Ausschlag, aber nur in ihrer eigenen Ebene, und da diese senkrecht zur Ebene durch die beiden Kegelachsen stehen, so folgt, dass die Gewichte durch den Zwang beider Führungen gehalten, nur der gemeinsamen Durchdringungslinie, der Parabel folgen können. Durch die Hebung der Kugeln wird die Man chette mitgenommen, wie es schon oben ersichtlich wurde und so ein parabolischer Regulator gewonnen, welcher, wenn er auch nicht die gleitende Reibung einer einfachen Schienenführung entfallen liefs und defshalb keine weite Verbreitung finden wird, doch die Gewinnung eines angestrebten Zieles durch originelle und geistreiche Combination vorführt.

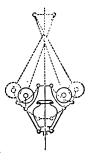
Der Regulator von R. Proell.

Um die Empfindlichkeit eines Regulators zu steigern, das ist, ihm die Möglichkeit zu geben, die Widerstände des Stellzeuges schnell und innerhalb geringer Geschwindigkeitsänderungen zu überwinden, ist man bisher gewohnt, die Kugeln an gekreuzten Armen und die Hülfe mit einem Gewichte beschwert zu verwenden.



Durch ersteres folgen die Kugeln bei paffender Wahl der Aufhängpunkte nahezu einer Parabelbahn und durch letzteres wächst die Empfindlichkeit trotz geringem Gesammtgewicht.

Für die Wirkung der Kräfte ist es nun gleichgiltig, auf welche Weife die Kugelmittelpunkte gezwungen werden, sich in der geeigneten (Parabel-) Bahn zu bewegen, und das Verdienst Proell's besteht darin, dass er für gleiche Wirkung eine andere Aufhängung als jene langbekannte mit den gekreuzten Armen ersann.



In Proell's Regulatoren ist die Gelenkverbindung derart angeordnet, dass eine Kreuzung der Arme nicht mehr vorkommt, und dass die Spindel keine so bedeutende Höhe mehr erhält, wie es bei der Verhängung nothwendig wird, wenn die Punkte richtig eingehalten werden follen.

Hier stützt sich jede Kugel auf den oberen Arm einer sesten stumpswinklig abgebogenen Stange, welche selbst wieder an einer im Scheitel der Abbiegung gelenkig eingreifenden und oben von der Spindel getragenen Stange hängt. Das untere Ende der Winkelstange ist durch die Verbindung mit der Manchettenhülse zu einem der Drehachse parallelen Weg gezwungen und durch die vorläufig probeweise vorgehende Construction folch eines Zusammenhanges findet man die

richtigen Punkte und Längen für die Bildung der pseudo-parobolischen Kugelbahn.

Durch folch eine Aufhängung erhält aber das System bei offenen Armen ungefähr nur die Hälste jener Höhe, welche es bei der Aushängung an gekreuzten Armen verlangt.

Das vollkommene Regulirungsvermögen eines Regulators hängt ferner außer von der gut erzwungenen Bewegungsbahn auch noch von der Wahl der Verhältniffe zwischen seinen Gewichten und den Widerständen ab. und hier beanspruchen diese Regulatoren nur das Verdienst eben richtig gerechnet zu sein.

Wegen der kurzen Arme werden die Hebellängen klein, an welchen die schädlichen Kräfte

in Folge plötzlich vorkommender Geschwindigkeitsänderungen (senkrecht auf die Ebene durch die Arme) austreten und dies veringert den Verschleiss der Gelenkverbindungen. Die Spindel ist wegen der geringen Höhe weniger Schwankungen ausgesetzt, und kann in einer leichteren Säule untergebracht sein als sonst und die einsache Besestigungsweise der Kugeln an den freien Armenden gestattet ein Verrücken ihrer Lage beim Montiren, wodurch (innerhalb naher Grenzen) auch eine Veränderung der richtigen Umdrehungszahlen eingestellt werden kann, was auch manchmal wünschenswerth erscheint.

Diese Regulatoren sind so gerechnet, dass sie den bei gewöhnlichen Verhältnissen austretenden Druck für die Bewegung der Drosselklappe bei 2 Percent Tourenänderung überwinden, und bei 3 Percent Geschwindigkeitsänderung die Hülse an ihre äusserste Stellung bringen.

In der Ausstellung hing die Zeichnung eines solchen Regulators, welcher (mit einem zweiten ebensogroßen) auf einer 200pferdigen Maschine mit Farcotsteuerung angebracht werden soll. Die bewegten Maschine mit einen Zeso Kilogramm, überwinden bei 2 Percent Geschwindigkeitsänderung einen Druck von 8 Kilogramm auf die Hülse und steigen bei 4 Percent Geschwindigkeitsänderung von der untersten bis zur höchsten Lage (Hub 155 Millimeter) auf. Dabei beträgt die freie Länge der Spindel und die größte Breite bei ausgeschlagenen Kugeln nur wenig mehr als ein Meter.

Für Deutschland übernahm die Maschinensabrik von C W. Julius Blancke & Comp, in Merseburg die sabriksmässige Aussührung dieses Systems.

Der Regulator von Bufs.

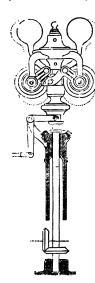
An den zwei Enden je eines der beiden symmetrisch vorkommenden Winkelhebel wirkt je ein Gewicht. Jeder dieser Winkelhebel ist um eine Achse drehbar, welche sich seitlich der verticalen Regu!atorspindel und zwar in den paarweisen Armen eines gusseisernen, von der Spitze der Spindel niederhängenden Pendelträgers vorsindet.

Dieser Winkelhebel trägt an seinem ausstehenden Arm (also oberhalb der Drehachse) ein kleineres kugelsörmiges und an seinem liegenden Arm (also jenseits der Regulatorachse) ein größeres, fassförmiges Gewicht.

Die Materialgebung des Winkelhebels folgt nicht dessen wirkenden Linien, fondern besteht aus einem nur wenig gekrümmten Verbindungsstück zwischen der oberen Kugel und dem auf der entgegengesetzten Seite besindlichen Fasse. Senkrecht an das Verbindungsstück setzt sich eine Querstange und an dessen Enden je ein kurzer Arm, welcher den Drehzapsen enthält und so den Winkelhebel vollendet. Die beiden Gewichte, die Querstange und die Arme bilden ein einziges Gusstück. Die Arme für die Drehzapsen enden mit je einem unten geschlossene

Gabelstück, in welches der Pendelträger taucht und durch einen Stahlzapfen hält.

Die Formgebung wurde nöthig, um der verticalen Regulatorspindel, welche zwischen den beiden Gewichten durchgeht, auszuweichen, wobei noch erwähnt sein mus, das das sassörmige Gewicht nur einseitig mit einem breiten Steg an der Querstange sitzt, während jenseits der Spindel der Steg des zweiten symmetrischen Systemes Platz sindet.



Außer dem Pendelträger und den Winkelhebel-Systemen besindet sich noch ein hohler Muss auf der Welle, welcher unten in die Manchette übergeht. Dieser Muss trägt zwei Platten angegossen, aus welchen die normale Umdrehungszahl des Regulators etc. geschrieben steht. Diese Plattenangüsse dienen aber zugleich, um die Bewegung der Winkelhebel auf die Manchette zu überträgen, indem der kurze Arm des Pendelsystems dort mittelst eines Klobens hängt.

Diese Regulatorconstruction wirkt nun in folgender Art:

Denkt man sich die beiden Schwungmassen an den Enden eines Winkelhebels von 90 Grad, welcher im Scheitel, aber excentrisch seiner Umdrehungsachse und derart gestützt ist, dass der eine Gewichtsarm senkrecht nach auswärts und der horizontale Arm auf die drübere Seite der Umdrehungsachse reicht. so wird die Schwerkrast am verticalen und die Fliehkrast am horizontalen Arm als durch den Stützpunkt im Scheitel gehend wirkungslos bleiben. Es erübrigen also nur die Fliehkrast am verticalen und die Schwerkrast am horizontalen Arme und wenn deren Momente gleich sind, sindet keine Bewegung statt.

Neigt sich aber der Winkelhebel, so treten Componenten der früher aufgehobenen Kräste neu ins Spiel. Und zwar verkleinert oder vergrößert sich die Fliehkrast am aufrechten Arm, wenn sich dieser der Umdrehungsachse annä-

hert oder sich von derselben entsernt, und im gleichen verringernden oder vermehrenden Sinne wirkt die Gewichtscomponente, indem diese die Abweichung von der Verticalen sowohl nach einwärts als nach auswärts beschleunigen will.

Am liegenden Arm tritt aber dann der Einfluss des sich verkürzenden Hebelarmes, an dem das Gewicht wirkt, nur in unmerklichem Masse auf, indem der Bogen der Schwingung wenig von der Verticalen abweicht. Aber die Fliehkrafts-Componente sucht das Winkelhebel-System in die ursprüngliche Lage zurückzusühren, ob die Neigung nach ein- oder auswärts stattsand.

Die auftretende Fliehkrafts-Componente am unteren Arm bekämpft daher die Krästedissernz oben, und wenn die Dimensionen derart gewählt wurden, dass die Momentensummen innerhalb gewisser Grenzen gleich bleiben, was nach dem eben erörterten möglich ist, so wird der Regulator in jeder Lage stehen bleiben, in welcher ihn eben die Normalgeschwindigkeit trisst; aber er wird bereits bei einer kleinen Aenderung derselben seinen Grenzstellungen zueilen, und da er in Folge einer hohen Umdrehungsgeschwindigkeit und schwerer Massen eine bedeutende Energie besitzt, in sich selbst aber wenig Widerstände sindet, den Gleichgang der Maschine mit hoher Empsindlichkeit (Zusage: höchstens I Percent Aenderung aus- oder abwärts) erhalten.

Diese Regulatoren werden von Schäfer und Budenberg in Magdeburg fabriksmäsig angesertigt und kosten für

Dampfrohrweiten von 25, 60 und 130 Millimeter per Stück 36, 55 _ 115 Thaler.

Der Regulator von Adler & Panowsky Paulshütte bei Sohrau.

In einem cylindrischen Blechgehäuse rotiren um eine verticale Achse vier von kurzen Armen getragene Flügel mit bedeutender Geschwindigkeit und der Apparat wirkt daher als Lustschraube. Die gleichfalls in Blech ausgesührten Flügel sind in einer Nabe verbunden, welche erst eine mehr oder minder schwere Belastungsscheibe und tieser unten die Manchette sür das Stellzeug trägt Steigt die Geschwindigkeit der Maschine so wächst die Energie, mit der sich die Schraubenstügel erheben wollen, und die steigende Manchette bewegt dann das sernere Gestänge, während bei verzögerndem Gang das Umgekehrte eintritt.

Selbstverständlich ist solch ein Regulator völlig aftatisch und durch das Gewicht der Belastungsscheibe für geänderte Normalgeschwindigkeit einzustellen, er bedarf aber dagegen ähnlich dem Allen-Regulator fortwährender thatsächlicher Arbeit, während bei den Pendelregulatoren nur die Reibungswiderstände zu überwinden sind.

Jedesfalls ist aber solch ein Regulator einfach und billig und scheint in geschlossenen Räumen wirken zu können.

In der Ausstellung war dieser Regulator nicht in Gang.

Die Riemen.

Die Güte der Riemen hängt selbstverständlich vom Rohmateriale und dem Gerbeprocess ab, und es ist Sache des Berichtes über Leder, sich über beide zu ergehen. Im Allgemeinen scheint darin keine Aenderung eingetreten zu sein und sast alle Aussteller brachten Riemen von bekanntem Ansehen, wobei gewöhnlich ein Musterexemplar von 500—520 Millimeter Breite vorkam.

In Deutschland scheint sich die Gerbung auf Riemen mit Hemlok (amerikanische Fichte) zu verbreiten, deren Ergebniss sich äußerlich durch eine rothe Oberfläche und im Schnitt durch ein weisses, sast krystallinisches Ansehen kennzeichnet. Diese Riemen sind weicher, biegsamer, und daher in Folge ihres innigeren Anschmiegens an die Scheiben für den Transmissionsbetrieb von diesem Standpunkte besser, als die mehr steif erhaltenen Riemen der alten Gerbmethoden. Jene Scheiben in der Ausstellung, über welche solche Riemen liefen, bewahrten eine trübe Lauffläche, zum Zeichen, dass kein Gleiten auf ihnen stattfindet, was übrigens auch von geringer Kraftübertragung herrühren mochte und keinen directen Massitab abgibt. Festigkeitsproben konnte ich mit solchen Riemen nicht vornehmen und erfuhr auch keine Refultate von anderwärts darüber. Einer unserer bedeutendsten Ledersabrikanten, den ich über diese Gerbmethode befragte. verwirft dieselbe und begründet sein Urtheil aus dem erwähnten krystallinischen Anblick des Querschnittes, welcher von Gerbstoff-Krystallen herrühre, während eine Grundbedingung der Güte das vollständige Auswaschen der Gerbsäure, welche sonst fortarbeitet, aus dem Leder sei. Ueberdiess sei die Faser mehr umhüllt als verfilzt, was den Riemen wohl weich, aber minder fest werden lasse.

Whitley Partner's "Helvetia" - Riemen follen durch eine eigene Gerbmethode eine höhere Festigkeit und Geschmeidigkeit als gewöhnliche Riemen erhalten. Versuche, welche von Kirkaldy damit vorgenommen wurden, ergaben solgendes Verhalten:

während gewöhnliche englische Riemen eine um 10 bis 30 Percent geringere Zerreissfestigkeit zeigen.

Nachdem größere Breiten als solche von ½ Meter nicht wohl zu erhalten find und die Riemen durch die mehrsache Verdopplung unerträglich steif werden, versuchen es die Fabrikanten, durch andere Zusammensetzungen jene Stärke zu erlangen, welche die einsache Form nicht gibt, und hier ist zu erwähnen:

Scellos Domange & Comp. in Paris erreichen einen Riemen von 20 Millimeter Dicke bei 500 Millimeter Breite durch flaches Aneinanderleimen von circa 120 einzelnen hochkantig lausenden Lederstreisen, deren auslausende Stösse selbstverständlich Voll auf Fug liegen. Solch ein Riemen, homogener Riemen genannt, soll 250 Pferde (ohne weitere Angaben) übertragen können

Andere Riemen dieses Hauses waren einsach und mit zwei aufgenähten

Seitenborten versehen.

Sampson & Comp. in Manchester verbreitern die Riemen durch Aneinandnähen einzelner Streisen. Die Nah.säden liegen nicht senkrecht auf die Riemensläche, sondern parallel mit derselben, indem die Längsseite jedes Streisens ausgebogen genäht und der Rand wieder deckend niedergedrückt erscheint, wodurch einer Abnützung von der Scheibe aus vorgebeugt ist.

Ein anderer Riemen bestand aus einem 250 Millimeter breiten Unterriemen, auf welchem statt eines einzigen sieben Längsstreisen (an den Rändern genäht, auf den Flächen mit Holzstisten genagelt) besestigt waren, und so ein Doppelriemen erzeugt war, welcher insoserne stärker als ein gewöhnlicher sein kann, als die Stösse nicht auf die ganze, sondern nur 1/2 der Breite

durchlaufen.

Der Riemen der Derham'schen Maschine war II Millimeter dick und 300 breit. Er bestand aus einem Hauptriemen, welcher sowohl oben als unten je 50 Millimeter breite Randstreisen und im mittleren Theile 60 Millimeter breite dicht aneinander schließende Diagonalstreisen trug. Diese Diagonalstreisen lagen ungefähr unter 45 Grad auf den Riemen und ihre Enden waren unter die Randstreisen eingenäht. Diese waren außen mit Pechdraht, dann drei Längsreihen breit mit Holznägeln (14 Millimeter Abstand) mit dem Unterriemen verbunden, während über die Diagonalstreisen 3 Nähte und 6 Holznägel-Reihen der Länge des Riemens hin liesen. Durch diese Form soll der Riemen stärker und trotz der dreisachen Lederlage biegsamer und, da er kleinere Lederstücke verwendet, nicht theurer sein als ein Doppelriemen. Er lief aus ebenen (nicht gewölbten) Scheiben.

Gustav Richard Becker in Mühlheim a. d. Ruhr brachte den breitesten Riemen der Ausstellung. Dieser war doppelt, 520 Millimeter breit und trug an den Rändern der Aussenseite noch überdiess je einen Seitenstreisen von 100 Millimeter Breite. Die dreisache Dicke am Rande mass 20 Millimeter. Dieser doppelte bis dreisache Riemen war mit engen Längsnähten bedeckt.

Gliederriemen, welche ähnlich wie eine Laschenkette aus ausgestanzten Lederabsällen hergestellt werden, sind schon lange bekannt. Solche Riemen lausen wenigstens für den Ansang sehr gerade, spannen sich bei schiefer Uebertragung durch ihr bedeutendes Eigengewicht von selbst und können in beliebiger Breite und dennoch zu ungefähr selbem Preise als Kernleder-Riemen hergestellt werden. Die Erste Brünner Maschinensabriks-Actiengesellschaft verwendete einen solchen von 320 Millimeter Breite, der aus je 53 Ledergliedern (106 im Stos) von je 38 Millimeter Länge und 15 Millimeter Höhe bestand, während die Nutzlänge eines Gliedes, die Entsernung der Bolzen 21 Millimeter betrug Solcher Riemen sollen mehrere bereits durch 6 Jahre dauernd arbeiten.

Der Keilriemen, wie er an der Pickeringmaschine in Verwendung kam, ist bei dieser Maschine selbst (Seite 18) sammt der zugehörigen Scheibe besprochen und im Masstab gezeichnet. Kautschukriemen sind lange bekannt und sür seuchte Räume verwendet. In der Ausstellung war die Dinglermaschine mit einem solchen von 180 Millimeter Breite versehen.

Ein Riemen aus Nilpferde-Haut war von Fr. Hanncke jun. in Berlin ausgestellt. Dieser Riemen war einsach und 23 Millimeter dick; über Festigkeit und Preis war aber nichts zu ersahren, indem eine schriftliche Anfrage dahin beantwortet wurde, dass er mit Recht beachtenswerth und der einzige in der Ausstellung sei.

Verse Spelmans Ant. Brichta & Comp. in Brüssel bieten Riemen bis 7 Millimeter Dicke (bei 300 Millimeter maximaler Breite) an. Ihre Doppelriemen sind mit hohlen Oesen genietet. Sie stellen es dem Besteller frei, Riemen zu verlangen, welche in der Feuchtigkeit, oder solche, welche introckener Hitze ohne Veränderung arbeiten.

- E. Hagen & Comp. in Hamburg. Kronleder-Riemen eigener Gerbung (Preller's & Comp. Patent). Solche Riemen waren an der Maschine der Carlshütte bei Rendsburg verwendet. Sie gingen sehr sanst und sollen 6 Kilogramm Zerreissestigkeit per Quadratmillimeter besitzen.
- L Stark & Comp. in Mainz empfehlen die Riemenscheiben mit Lederbandagen zu umkleiden, was selbstverständlich eine weit geringere Spannung der Riemen für die Uebertragung des gleichen Effectes zulässt. Diese Firma bringt gepresste Riemen in den Handel, deren Dicke gegen die ursprüngliche um 20—25 Percent reducirt und deren Tragfähigkeit mit 3.0 Kilogramm bei den kleineren und 2.5 Kilogramm bei den größeren per Quadratmillimeter angegeben erscheint.

Kanten-Riemen. Hochkantig laufende und quer vernähte Riemen fertigen Carl Reimers & Comp. in Altona in beliebiger Breite an.

Gekittete Riemen, das sind solche, welche in zwei- bis dreisacher Lederstärke durch warmen und noch weiters präparirten Leim unter Druck hergestellt werden, waren von mehreren Fabriken, unter anderen der

Berliner Maschinen-Treibriemen-Fabrik und der

Actiengesellschaft für Maschinenriemen in Dresden ausgestellt. Nachdem sich hiebei keine Nähte abnützen können, so sollen sie dauerhafter, und weil deren Mangel ein gleichmässiges Ausliegen zuläst, auch besser arbeiten als die alten Doppelriemen. Dass die Kittung weder in trockenen noch seuchten Räumen ausgeht, wird garantirt. Die Riemen der letzteren Fabrik sollen gereckt und deren Ränder auf der Planscheibe gedreht sein, so dass sie genauen geraden Lauf bekommen und sich auch nicht längen können.

Gewöhnlich sind die Doppelriemen genäht, genietete Riemen kamen in manchen Formen vor. F. Gierke in Brünn versah die Maschine von Wannieck mit einem solchen Doppelriemen, dessen Nieten in 50 Millimeter Diagonal- und 85 Millimeter Querentsernung standen.

Einzeltheile.

Dampfkolben von Ed. Dubied in Convet (Schweiz).

Diese Dampskolben zeichnen sich durch die völlig logische Ansertigungsart der Dichtungsringe aus. Der zweitheilige Kolben selbst weicht in seiner Form nicht von der gewöhnlichen Construction ab und dichtet mit zwei äussern über-

einandliegenden, an einer einzigen Stelle durchschnittenen Gussringen, hinter welche sich ein dritter gleichfalls durchschnittener Ring von einer Höhe gleich der Summenhöhe der beiden äuseren elastisch schmiegt. Im Kolbeninnern stehen noch drei versicherte Radialschrauben, um die Ringe centrisch zu erhalten.

Die Herstellung dieser Ringe geschieht nun aus einer Planscheibe mit mehren (12) Radialschrauben, zwischen welche der Ring gespannt und so gedreht wird. Die Stellung der Schrauben geschieht aber unter Einschaltung je einer um sie gewundenen Drathspiralseder und diese wird vor der Arbeit durch ein angehangenes Gewicht (wobei sie mit der Planscheibe der Reihe nach in die senkrechte Lage gedreht werden) auf die verlangte Spannung gebracht. Werden dann die Muttern bei eingespanntem Ring so weit angezogen, als früher unter dem Gewicht, so erfolgt ein gleichmäßiger und bekannter Druck auf den Umfang und der darunter gedrehte Ring sedert im Cylinder mit der gleichen Reaction.

Bei einem so ausgesührten Kolben von 196 Millimeter Durchmesser und 42 Millimeter Gesammthöhe der äussern Dichtungsringe wurde jede Feder der Planscheibe mit 7 Kilos und sür den innern Ring mit 15 Kilos vorbelastet welcher Druck von jeder der 12 Planscheiben Schrauben geübt in Summe 348 Kilogramm gibt. Diese sollen, auf die 259 Quadratcentimeter Ringumsangs-Fläche vertheilt, den Dichtungsdruck von 134 Kilogramm per Quadratcentimeter hervorbringen, wobei der Kolben mit Leichtigkeit gehen und 5 Atmosphären Ueberdruck vollkommen abschließen soll.

E. Dubied gibt dieses von ihm erfundene Verfahren allen Constructeuren frei.

Körtings Patent-Strahlcondensator.

Dieser Apparat erscheint bereits im Berichte über Pumpen (Hest 80 des Berichtes) beschrieben, abgebildet und von Diagrammen begleitet. Meine Ersahrungen über diesen und einen ähnlichen Apparat sinden sich Seite 129 des vorliegenden Berichtes.

Drehschieberhähne von J. Eckel. J. Eckel in Arad stellte ein neues System von Drehschieberhähnen aus, welche aus einer zwischen die schiefgeschnittenen Flanschen zweier symmetrischer Gehäuse geschraubten Kreisplatte besteht, deren zwei Radial-Durchgangsspalten von einer Drehplatte geöffnet oder geschlossen werden. Die Achse der Deckplatte geht durch eine Stopsbüchse nach aussen, wo sie mit einem Griff ähnlich einem Wirbelhahn gedreht werden kann. Sowohl Grund- als Drehplatte sind aus Gusseisen und derartig hoch, das jene Federung nicht vorkommt, welche eine ungleiche Abnützung hervorrust, und ein Hauptvortheil liegt in der Möglichkeit, durch einsache Verdrehung der einen gegen die andere schießgeschnittene Gehäuseslansche jede Winkelabbiegungen der Damps- oder anderen Flüssigkeitsleitung mit dem Absperr-Schiebergehäuse sichte einstellen zu können. Auch die Auswechslung der nur eingelegten Grundplatte im Falle ihres Verderbens ist leicht. Diese Schieber scheinen weiterer Erprobung werth.

M. Chaudré in Paris umgeht die Stopfbüchsen für solche Stangen, welche dicht in ein Gefäss eintreten sollen, jedoch nur eine oscillirende Bewegung zu übertragen haben, wie es beispielweise an Schwimmern, Damps Drosselklappen, Facot Steuerdaumen etc. vorkommt, durch ein kurzes Kautschukrohr, welches einseits aus eine eingekerbte Verdickung der Stange und andrerseits über einen nach innen reichenden Rohranguss am Verschlussdeckel geschoben wird. Dieses hält nun dicht und gestattet durch die eigene Elasticität eine ziemlich bedeutende Winkeldrehung. Für manche Zwecke, besonders bei kaltem Wasser, dürste solch ein ausgezogenes Kautschukrohr thatsächlich alle andern Stopsbüchsen verdrängen können.

Das Material.

Ueber das Material, seine Festigkeit und dessen übriges Verhalten ergeht sich ein anderer Bericht (Hest 30). Eine neue für den Maschinenbau verwendbare Verbindung dürste in der Phosphorbronce gefunden sein, über welche dort gleichfalls ein Näheres zu finden ift.

Hier kommt allenfalls zu erwähnen:

Das hämmerbare Gusseisen, wie solches von Clarke Bros. & Odling in Nottingham und von F. Fischer in Traisen (Oesterreich) ausgestellt wurde, scheint sich insbesondere für den Klein-Motorenbau bereits einzubürgern und die Verwendung von Schmiedeisen zu complicirteren Formen ziemlich verdrängen zu können. Clarke behauptet, dass ihr Material dem Gussstahl an Güte gleichkommt, fich aber dabei leichter drehen und verarbeiten läst. Es kann gehärtet und polirt werden wie Stahl.

Verwendet erschien es zu Kurbeln und Kurbelachsen, Kreuzköpsen, Coulissen, Schrauben, Zahn- und Sperrrädern etc., ferner mit eingegossenen Nietlöchern zu Ringeinlagen der Locomotiv-Feuerthüren, zu Schraubenschlüsseln etc. Vor meinen Augen wurde ein Kreuzkopf zusammengedrückt und ein Schraubenschlüssel um 90 Grad verwunden, ohne dass sich eine Rissspur zeigte.

Zerreissproben gaben bei Fischer's Material ziemlich gleichmäsig circa 28 Kilogramm Zugfestigkeit per Quadratmillimeter und o oi Längen Dehnung nach dem Bruche.

Der Preis beträgt für kleinere Stücke 0.5 und für größere 0.2 Gulden per Kilogramm.

Die Gussstahl und Wassenfabrik Witten (vormals Berger & Comp.) in Witten an der Ruhr, welche seit Jahren das Schmieden schwieriger Maschinenbestandtheile aus Stahl als Specialität betreibt, stellte eine doppelt gekröpste Kurbelachse für eine Zwillingsmaschine von eirca 300 Millimeter Cylinderweite und eine Sammlung von Kolben und Schubstangen etc., alles in jenem halbfertigen Zustande aus, wie es dieses Etablissement meistens liesert.

Erwähnenswerth sind zwei stählerne Dampskolben von 400 Millimeter Durchmesser, welche mit ihren 65 Millimeter dicken, über ein Meter langen Kolbenstangen und Kreuzkopsstau in Einem, das ist ohne Schweissung hergestellt waren. Einer dieser Kolben war in geschmiedetem und der andere in sertigem Zustande ausgestellt und der Letztere liess das vorzügliche Material bestens erkennen.

Bochumer Verein Eine Gussstahlwelle von 5.60 Meter Gesammtlänge und 418 Millimeter größter Dicke mit zwei um 90 Grad verdrehten Kurbelkröpfungen (in 0:425 Meter Halbmesser), wie sie für eine Walzenzugsmaschine bestimmt ist, bildete nebst dem Dampscylinder eines Hammers von 15.000 Kilogramm Fallgewicht, der mit Dampscanäien, Tragplatten etc. aus einem Stück Tiegelstahl (7000 Kilogramm schwer) hergestellt war, die hier zu erwähnende Ausstellung dieser bekannten Werke sür Bergbau und Gusstahl-Fabrication.

Unter Anderem waren hier auch zwei hydraulische Presscylinder für 483 und von 632 Millimeter Kolbendurchmesser ausgestellt, deren letztere bei 102 Millimeter Wandstärke (zu Haswell's Schmiedepresse in Wien verwendet) 400 Atmosphären mit Sicherheit erträgt.

Apparate zur Untersuchung der Maschinen.

Zur Bestimmung der geleisteten Effecte der Motoren dienen im Allgemeinen die Brems-Dynamometer und überdiess speciell noch für die Damps- und ähnliche mit beweglichen Kolben arbeitenden Maschinen die Indicatoren.

Hubzähler, Wassermesser etc., welche wohl auch dabei zur Verwendung kommen können, liegen diesem Berichte zu fern.

Die Bremsdynamometer.

In der Ausstellung waren nur an wenigen Maschinen Bremsen angebracht und Bremsdynamometer als solche waren nur von einer einzigen Firma ausgestellt.

Ich habe mit fämmtlichen vorhandenen Bremsen (ausgenommen jener von Friedrich & Comp in Wien) Versuche vorgenommen und die Resultate bei den betressenden Maschinen angesührt. Doch waren die zu bremsenden Essecte nur klein und überstiegen nie 20 Pferdekräfte.

Englische Bremsdynamometer. Durch die jährlichen Preisheizungen bei den Locomobilen Ausstellungen in England hat sich unter Anderem solgende einsache Bremsconstruction herausgebildet, welche an der Ransome Sims & Head'ichen Stroh-Heizlocomobile in ihrer einsachen Form und ferner in zwei Exemplaren einer von Eastons vervollkommneten Construction in der Austellung vertreten war. Ich habe mit jedem dieser Apparate wiederholt und je mehrere Stunden lang Bremsungen vorgenommen (siehe Kesseibericht Locomobilen) und mich von deren verlässlichen Arbeitsweise überzeugt.

Die Bremfung geschieht stets mit einem rund um das abgedrehte Riemenschwungrad gelegten und ziemlich dicht mit Holzklötzen bekleideten Eisenband, welches des Transportes halber aus mehreren mit Gelenken verbundenen Theilen besteht.

Die Ransome'sche Bremse trug bei 1.52 Meter Scheibendurchmesser und 195 Millimeter Breite 18 Holzbacken von je 150 Millimeter Länge, 190 Breite, und 37 Millimeter Dicke, wodurch sie einen Abstand von ungesähr je 80 Millimeter sein leisen. Diese Holzbacken waren auf ein 150 Millimeter breites, ein Millimeter dickes Blech mit je 4 Schrauben besestigt und waren vor dem Absallen von der Scheibe durch drei Paare von Hartholznasen geschützt, welche einsach an die Seite der Bremsbacken geschraubt waren.

Zum Anziehen der Bremse diente eine Doppelschraube mit entgegengesetzt geschnittenen Gewinden, welche zwischen diesen, das ist in inrer halben Länge eine querdurchlochte Verdickung trug. Die Hand des Beobachters sasst einsach diese Verdickung an und die leichtgehende Schraube spannt das Bremsband durch die an den Brems-Bandenden angenieteten und die Muttern enthaltenden Winkel. Diese Schraube war im Ganzen 300 Millimeter lang und 25 dick, und nicht in der Achshöhe, sondern an einem Ort derart tieser eingeschaltet, das sie in die Handhöhe kam.

Für das Bremsgewicht hing ein 120 Millimeter breites Riemenstück von der Höhe des horizontalen Durchmessers auf der Gegenseite der Handschraube

nieder, und trug unten eine mit 6 Nieten besestigte Eisenschleise, während es oben durch ein Schraubenpaar am Bremsband hielt.

An dem tiessten Punkt des Bandes war noch ein Auge sur eine stets lose hängende Sicherheitskette angebracht, um einem allsälligen Herumschleudern der Gewichte zu begegnen. Letztere hingen mit je einem langen Drahthaken in der Schleise und berührten fast den Boden.

Diese Bremse, deren Eigengewichte sich völlig balanciren, konnte halbstundenlang einen Effect von 18 5 Pferdestärken bei 140 Umdrehungen per Minute ohne sich zu erhitzen ausnehmen, obgleich sie trocken lief.

Von Eastons & Anderson in London waren zwei Brems Dinamometer gesandt, mit deren einem ich die Garett'sche Locomobile beobachtete (siehe Kesselbericht).

Von diesen Bremsen hatte eine nur eine und die andere (unbenützte) zwei Bremsscheiben, welche je 154 Meter Durchmesser und 135 Millimeter Breite zwischen den Seitenrändern besassen. Die Bremsung geschah ähnlich wie bei der vorigen Bremse mit einem umlegten und 12 Holzbacken enthaltenden Doppelband und einer Handschraube. Die Belastung war mit einzelnen 10 und 5 Kilos schweren Gussscheiben, aus einem centrisch ausgehangenen Teller vorzunehmen, welchen ein Fangarm vor dem Zutiessinken schützte.

Das Bremsband war aber hier noch einmal und zwar am tiefsten Punkte unterbrochen und saste (aber nicht in gerader Flucht) das untere Ende zweier der Symmetrie halber zu beiden Seiten der Bremsscheibe stehender, je 570 Millimeter langen Hängschienen an; diese konnten oben in einem verticalen Langschlitz um den sesten je einer kleinen Standsäule schwingen, unten schloss sich das Bremsband, welches von der Gewichtsseite her kam. an, während das entgegengesetzte von einem um 50 Millimeter höher liegenden Punkt derselben Hängsschiene sortlief.

Durch diese Einschaltung war das Belastungsgewicht vor einem Zuhoch heben geschützt, aber noch der weitere Vortheil erreicht, dass sich das Band selbst genau spannte, wenn es von der Handschraube nur beiläusig eingestellt war. Die Schwankungen der Geschwindigkeiten des Motors glichen sich derartig aus und der Beobachter hatte nicht jene dauernden Correcturen vorzunehmen, welche sonst nöthig scheinen, ohne es zu sein, und seine Ausmerksamkeit unsruchtbar bean spruchen.

Der Apparat war wohl ausserhalb des einen Lagers mit einer 1.52 Meter großen, 150 Millimeter breiten Riemenscheibe, aber ausserdem zur directen Kuppelung an die Kurbelwelle der zu untersuchenden Locomobilen eingerichtet, indem die weiter verlängerte Achse des Bremsrades ein Hoock'sches Gelenk trug und eine Zwischenwelle mit einem zweiten Gelenk beigegeben war, welche mit Stellschrauben an die Lokomobilwelle zu setzen ist. Dadurch wird der Effect von der Maschinenwelle direct genommen, ohne die Zapsenreibung ins Spiel zu bekommen, welche die Riemenspannung weckt.

Um aber diese Kuppelung ohne Winkelabweichung bewerkstelligen zu können befanden sich die beiden schiefgeschnittenen Lager des Bremsrades in einem gemeinsamen unten herumgehenden Rahmen, welcher vorne an den zwei je 2.750 Meter hohen Ständern der Maschine schwalbenschwanzförmig vertical geführt und mit je einer langen Schraubenspindel und oberem Griffrad höher oder tieser verschoben werden konnte, worauf zwei jederseits im Schlitze eingelassen Schrauben die Feststellung des Rahmens besorgten

Die Ständer hatten eine dreieckige Form und standen auf einer gemeinfamen Grundplatte, deren tassenformige Vertiesung das abträuselnde Kühlwasser ausnahm, welches aus einem oben angebrachten Gefäs über die Bremse lief.

Diese Bremse wurde unter dem Essecht der Garett'schen Maschine (16 Pferde bei 120 bis 140 Umdrehungen der Scheibe) trotz reichlichen Kühlwassers nach einer continuirlichen Benützung durch eine Stunde schon beträchtlich heis.

Die Straub'schen Bremsen. Die an den Wasserädern von Daniel Straub angelegten Bremsen erschienen für diese Motoren oder wenigstens für den in der Ausstellung platz greisenden Estect derselben zu groß angelegt und ließen daher keinen directen Einblick in ihre eigene gute Wirkung bei Vollbeanspruchung zu. Was deren Construction betrifft, so bestanden diese aus einem abgedrehten Rade von 1.30 Meter Durchmesser und 130 Millimeter Breite zwischen den Rändern, auf welche sich oben ein mit angeschraubten Bremswangen versehener Balken von 1.8 und (bei einer zweiten Bremse) von 2.86 Meter Länge legte, von welchem ein Eisenband niederhing, welches unten das Rad umschloss.

Dieses Band war mit Holzbacken gefüttert und diese bedeckten gleich dem

oberen Wangen je 1/3 des Umfanges der Scheibe.

Das Spannen der Bremse geschah durch zwei Schraubenbolzen, an welchen die beiden Enden des unteren Bandes hingen. Diese Schrauben gingen durch den Horizontalbalken und konnten mit Muttern angezogen werden, welche je in die Nabe eines Schraubenrades geschnitten waren und durch die zwei Wurmräder. einer gemeinschaftlichen obenhin lausenden Welle zu drehen waren, welche hinten mit einem Griffrad endete.

Diese Bremsen nahmen nur ganz kleine Effecte von 2 und von 3 Pferdestärken auf, musten aber dennoch ziemlich stark gespannt werden, nachdem sie mit den kleinen Umdrehungszahlen von 2.63 bis 4.05 per Minute zu arbeiten hatten.

Ich überzeugte mich bei mehreren Versuchen von der guten Arbeitsweise und führte sie hauptsächlich aus dem Grunde an, weil Straub diese Construction

auch für Bremfungen von 150 bis 200 Pferdestärken verwendet.

Als Masstab für die Dimensionsgebung solch' großer Bremsen nimmt Straub dabei an, dass das Bremsrad eine derartige Umfangssfäche besitzen muß, das jede der Breite nach am Bremsrad gedachte Gerade (jede Erzeugende) sür jede einzelne zu bremsende Pferdekraft eine Fläche von 00125 Quadratmeter per Secunde zu erzeugen hat. Dabei sollen 2/3 des Umfanges von den Backen bedeckt und die Anzugsschrauben mit unterlegten Spiralen gesedert sein.

Eine Scheibe von 2.8 Meter Durchmesser und 316 Millimeter Breite soll bei 40 Umdrehungen per Minute 150 bis 200 Pferde anstandslos aufgenommen

haben, was nach obigem Massstab 0.0124 bis 0.02 Quadratmeter gibt.

Walter Zuppinger theilte mir mit, dass er jüngst 120 Pferde mit einer solchen Scheibe von 126 Meter Durchmesser und 316 Millimeter Breite bei 60 Umgängen bremste, was, nachdem er nach ähnlichem Massstab rechnet, 00104 Quadratmeter per Pferd und Secunde gibt.

Filipp Meyer in Wien legte auf das Rad seines hydraulischen Motors eine Bremse, welche aus einem mit Holzbacken gesütterten Riemen bestand, der zu beiden Seiten belastet aus der Gewichtsdisserenz die Umsangskrast gab. Bei den geringen Essecten dieses Motors und der hohen Geschwindigkeit gab sich auch hier keine Schwierigkeit.

Friedrich & Comp. in Wien hatten auf ihrer Maschine eine hölzerne Bremse mit hinausragendem Arm ganz einsacher Construction, welche nichts Erwähnenswerthes zeigte.

Der Brems Dynamometer von Professor Dr. E. Hartig in Dresden, welcher gleichfalls in der Ausstellung war und mit welchem Versuche vorgenommen wurden, ist bereits länger bekannt, und gehört auch als nicht für die Bestimmung des an Motoren auftretenden, sondern des von Arbeitsmaschinen verbrauchten Effectes, nicht in diesen Bericht.

Sonst waren keine Bremsen in der Ausstellung.

Die Indicatoren.

Der weitaus verbreitetste Indicator ist der von Richards, dessen Confiruction und gute Eigenschaften schon lange bekannt sind. In jedem großeren Staate ist eine einzige Firma, welche dieselben ansertigt, wie dies eintheils bei der verlangten Präcision des Instrumentes und an lerntheils durch den Umstand bedingt ist, dass dasselbe häusig (eigentlich nach jedem anstrengenderen Versuch) zum Erzeuger zurück soll, um in den Gelenken etc. gründlich gereinigt zu werden.

Die Richards'schen Indicatoren werden in England von Elliot in London, in Deutschland von Schäfer & Budenberg und in Oesterreich von J. Kraft in Wien fiberall in eben genügender Güte angesettigt, während die Masstabs-Bestimmung, welche der Fabrikant dem Instrument beigibt, ausnahmslos salsch ist und vom Benützer (falls er verlässliche Beobachtungen machen will) selbst und individuell sür jedes Instrument und jede seiner Federn unter Damps von genau bekannter Spannung vorgenommen und von Zeit zu Zeit wiederholt werden muß.

Dieser meist vernachlässigte Umstand liess mich keine Effectsbestimmungen in diesem Bericht au nehmen, welche die Fabrikanten aus Grund selbst ausgenommener Diagramme bereitwilligst mittheilen und wenn ich trotzdem in der Ausstellung mit fremden Indicatoren, welche meist beigestellt waren, Versuche wo immer möglich vornahm und die Diagramme hier wiedergab, so geschah diess mehr, um ein Bild der Dampsvertheilung als ein Mass der Arbeit zu bringen. Die beigestügten Masstäbe sind meist (wo ich nicht mit meinen Indicatoren arbeitete) die, welche der Erzeuger angab.

Außer dem Richards schen waren noch folgende, der Mehrzahl für specielle Zwecke bestimmte Indicatoren zu finden.

Totalisiren der Indicator von Carl Pieper in Dresden. Dieses Instrument (Patent Ashton & Storiey) soll die Summe derjenigen Arbeiten in Kilogramm Meter anzeigen, welche in einer längeren Zeit auf beiden Kolbenseiten einer Dampsmaschine auftritt.

Das Instrument besteht aus einem Indicator-Planimeter und enthält einen kleinen stehenden Cylinder mit eingeschlissenem Kolben, dess n Stange durch eine obere Stopfbüchse hindurchgeht. Die Spiralfeder, welche die Spannung mist, besindet sich oben ausserhalb des Indicatorcylinders, dessen beide Enden mit den beiden Enden des Dampsmaschiuen-Cylinders durch entsprechend lange Rohre in Verbindung stehen.

Der Indicatorkolben foll Folge dessen steiner Stange nicht wie bei den gewöhnlichen Ueberdruck erfahren und der Weg seiner Stange nicht wie bei den gewöhnlichen Indicatoren den Spannungen, sondern dem austretenden Gesammtdrucke nach Abschlag des Gegendruckes proportional sein. Wenn die Pressungsdifferenz Null herrscht, so steht der Kolben des Instrumentes in der Mitte seines Lauses und die den Einstüssen der Wärme entzogene Indicatorseder wird in dem Masse abwechselnd gespannt oder gepresst, wie der Hub in der Maschine wechselt. Ausserhalb des Indicatorcylinders und zwar zwischen ihm und der hochliegenden Feder trägt dessen Kolbenstange noch ein kleines schmalrandiges Lausrad und darüber einen langen Zahnradcylinder, welcher mit einem Vorgelege auf ein Zeigerwerk wirkt.

Ware nun Alles beendet, so würde der Kolben wohl im Masse der auftretenden Dampsdrücke auf und niedergehen und der Zahnrad-Cylinder dieser Bewegung in der Richtung seiner Längsachse solgen, aber da kein Anlass zu einer Drehung vorkommt, so würden seine Zähne die Lücken des Vorgeleges der Länge nach durchstreichen, ohne dieses und das Zeigerwerk mitzunehmen.

Nun erhält aber das Zahnrad eine Rundbewegung im Masse des Kolbenwegs oder vielmehr des Productes von Dampsdruck und Kolbenweg, indem das schmalrandige Laufrad, welches mit ihm aus einem Stück gearbeitet ist und sent auf der Indicator Kolbenstange sitzt, an der Kreissläche einer kleinen Planscheibe auf- und absteigt, deren Achse durch eine ausgekeilte Schnur-Rolle die Längsbewegung des Maschinenkolbens reducirt empfängt.

Das Laufrad, dessen glatter Rand an der Ebene der Planscheibe gleitet, wird nun durch die Reibung mitgenommen eine desto größere Winkelbewegung ersahren, je weiter sie der Dampsdruck vom Mittel der Scheibe (wo sie unter dem Druck Null steht) nach auf- oder abwärts und dem Rande der Scheibe zu stihrt. Diese auf das Zahnrad und das Zisserwerk übertragene Bewegung schreitet im gleichen Sinne vor, wenn der Hub wechselt, indem dann auch das Laufrad durch den gewechselten Druck auf die diametrale Gegenseite der oscillirenden Planscheibe kommt.

Diese, genau dem Polarplanimeter entnomm ne Messungsweise einer flächenbildenden Bewegung ietzt sich in einem Zählwerk fort und bringt die Umdrehungszahlen auf ein sichtbares Zisserblatt; die Einheit derselben soll bei den gewählten Dimensionen des Apparates eben 1000 Fuss-Pfund per Kreiszoll (englisches Mass) werthen, wobei man durch die Multiplication der Ablesung mit dem Quadrat des Cylinderdurchmessers die während der versiossenen Zeit geleistete Arbeit erhält.

Dieser Apparat ist unstreitig ein geistreich erdachtes Mittel, um den am Kolben einer Dampsmaschine austretenden Effect zu totalisiren. Er berücklichtigt alle Aenderungen des Dampsdruckes und der Geschwindigkeit und gibt den Mittelwerth einer langen mühelosen Beobachtungszeit ohne allen Vergleich einsacher als der gewöhnliche Indicator.

Dafür gibt er aber keinen Aufschluss über die Ursachen eines allfälligen Minder- Effectes und keine Andeutung über eine mögliche Verbesserung der Steuerung, und die Bestimmung oder Controle seinen Einheitswerthes (wenn derselbe überhaupt für jeden Druck proportional bleibt) scheinteine unge-

mein schwierige und umständliche Aufgabe.

Solch' ein totalisirender Indicator war in der Ausstellung an einem der Cylinder der großen Maschine von G. Sigl angebracht (wobei die Hubübersetzung, der Antrieb der Schnurscheibe durch eine schraubensormig gewundene Flachschiene ersolgte, deren Mutter vom Kreuzkopf mitgenommen wurde); dieser Apparat war aber zu Ende der Ausstellung schon ziemlich abgenützt, indem die Planscheibe innerhalb der gewöhnlichen Hubgrenzen fühlbar ausgelausen war und der Indicatorkolben derartig undicht erschien, dass das Vacuum sofort von 595 aus 020 Millimeter stieg, wenn man den Apparat durch Absperren der Hähne ausschaltete und umgekehrt siel, wenn man ihn wieder einrückte, was bei den großen Abmessungen des Cylinders gegenüber dem Indicator ganz bedeutende Undichtheiten verräth.

Dass ferner eine Dampsleitung durch ein längeres und öfter gebogenes Rohr zu einem Indicator hin dessen Angaben trübt, ist eine bekannte Sache, und wenn man noch bedenkt, dass das Laufrad salsche Drehungen ersahren wird, wenn Unreinigkeit oder Fett auf die Planscheibe kommt, so wird man unter Zusammensassung all' dieser Fehlerquellen ermessen, dass die Angaben dieses Instrumentes wohl nur vorsichtig hinzunehmen sind.

Herr Ingenieur Pieper behauptet, die Angabenseien auf 1/10 Percent genau. Ich konnte aber trotz mündlicher Anfrage nicht ersahren, wie er zur Kenntniss dieser Genauigkeitsgrenze gelangte.

Hopkinson's Indicator. Von Whitley Partner; ausgestellt war ein einsacher Indicator, dessen Schreibstist direct an der Kolbenstange sas. Das Instrument unterschied sich nur in den Detailen von dem alten Watt'schen Indicator, mit welchem es das Princip des langen Hübes gemeinsam hatte. Der große Kolben (25 Millimeter Durchmesser) und die lange Feder von 135 Millimeter Länge (gegen 55 einer Richards'schen Feder) eignet den Apparat daher mehr sür langsamer gehende Maschinen.

Die Kolbenstange ging durch eine vollkommene Stopsbüchse im Deckel des Indicatorcylinders, welcher die Bohrung für das Entweichen der Lust seitlich trug. Statt der sedernden Zangen trug hier die Papiertrommel einen sedernden Reiber, welcher das Papier von selbst spannte und ohne einen Bug zu verlangen, hielt, nachdem der Rand des Blattes aus einem kurzen Dorn in der Trommel-

mittel gesteckt war.

Ich versuchte diesen Indicator an der Galloway Maschine und überzeugte mich von dessen vorzüglicher Arbeit.

Fortschreitender Indicator von J. B. de Hennault et Fils in Fontaine l'Evêque. Ein prächtig gearbeiteter Richards'scher Indicator unter schied sich nur dadurch von der Normalconstruction, dass die Papiertrommel unten mit einem Schraubenrad versehen war, in welches eine Schraube ohne Ende eingriff. Auf der Achse der letzteren sas ein Sperrad in einem Federgehause und ausserdem eine Scheibe mit abwickelbarem Stahlband, durch welches der Antrieb vom Kreuzkopf der Maschine erfolgt.

Die Papiertrommel erhielt dadurch eine stetig fortlausende Bewegung, welche, wenn ich mich recht erinnere, durch 36 Umdrehungen hindurch möglich war. Sie wickelte dadurch einen Streisen endlosen Papieres von einer mit einer kleinen Bremse versehenen Vorrathsrolle ab, und dieses ging gespannt an einer Leerrolle hin, an welcher der Bleistist des Indicatorkolbens die Drucklinie und ein zweiter sester Stist eine Null Linie schrieb.

Solch' ein Instrument passt hauptsächlich für Fördermaschinen und ähnliche Motoren mit stetig verändertem Widerstand; es kann Ausschluß geben über die Gienzen des Dampswegs-Querschnittes neuer Steuerungen, indem es bei beschleunigtem Angehen den Beginn der sallenden Admissionsspannung zeigt, und es wird den Einsluß jeder Aenderung der Arbeitssactoren einer bestehenden Maschine bequemer und sicherer erkennen lassen als der einsache Indicator.

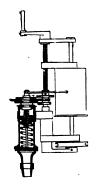
Indicator für schnellgehen de Maschinen von J. Amsler in Schaffhausen. Bei schnellerem Gang der Dampsmaschinen gibt ein gewöhnlicher Indicator kein reines Diagramm, sondern seine schwingenden Massen lassen den Stift um die wahre Drucklinie auf und niederwogen, das Instrument peitscht.

Dieses Peitschen beginnt in der Regel bei 100 bis 150 Touren, wird bei circa 250 Touren schon lästig arg und verwehrt das Erkennen der charakterischen Formen und für noch größere Geschwindigkeiten versagt das Instrument.

Um nun bei solchen und höheren Geschwindigkeiten dennoch vollkommen reine Diagramme zu erhalten, construirte Amsler solgenden Indicator, der der auf- und niedergehenden Massen sast gänzlich entbehrt.

Zwischen zwei durch Auseinanderschrauben zugängigen Ringsitzen des Indicatorgehäuses befindet sich eine Ventilplatte, welche sowohl nach oben als nach unten ausgeschlissen ist und dichten kann.

Diese Ventilplatte ist aber nicht zwischen ihren beiden Sitzen eingespannt, sondern sindet circa 1/5 Millimeter Spiel für einen möglichen Hub. Damit bei einem Sitzwechsel kein Dampf um das Ventil passirt, reicht der Kern des Ventiles in die Bohrung des unteren Sitzes, wo er wie ein Kolben wirkt und die Oessnung für den Dampsaustritt versperrt.





Dieses Ventil mit seiner Hubhöhe von 1,5 Millimeter ersetzt nun den Indicatorkolben. Auf dieses drückt die Belastungsseder und die Spitze seiner (Kolben) Stange trägt den schreibenden Stift.

Nun würde sich die ganze Wirkungsweise des Instrumentes darauf beschränken, auf der von der Maschine in gewöhnlicher Weise angetriebenen Papier-Trommel so lange eine Horizontale zu schreiben, als der Dampf unter jener Spannung bleibt, welche dem Druck der Feder entspricht und dann einen 1/5 Millimeter hohen Ruck zu machen, wenn die Dampf die Federspannung überholt, worauf wieder die Linie horizontal fortginge.

Diess geschieht auch thatsächlich, nur kann während des Versuches die Federspannung mittelst einer Schraubenspindel und Kurbel von der Hand des Beobachters in beliebigem Zeitmass geändert werden, wodurch die 1,5 Millimeter hohe Stufe in der Horizontalen, welche stets jene Punkte des Kolbenweges kennzeichnet, wo fich Dampf- und Federspannung gleichen, entsprechend weiterrückt.

Wird aber auch die Papiertrommel auf ihrer Achfe und zwar durch diefelbe Spindel verschoben, welche die Federspannung ändert, so decken sich die einzelnen Horizontalen nicht mehr, fondern bilden ein System paralleler Linien, deren jede eine einzelne kleine Stufe zeigt, aber deren Gesammttheil das Dampsdiagramm gibt.

Die Schraubenspindel steht zwischen Gehäuse und Trommel. Die Federstange des ersteren wird nun durch eines von den drei Radpaaren verschiedener Uebersetzung mitgenommen, welche zwischen Spindel- und Federschraube eingeschalten sind, wodurch man das eine oder andere in Eingriff nehmend die Theilung des Diagramms feiner oder gröber einstellen kann.

Dieses Instrument ist derartig wohl erdacht, dass es für den ersten Anblick überraschend einsach und zweisellos sicher erscheint. Wenn man aber näher nachdenkt, so kommt man zur Einsicht und durch anderweitige Versuche kam ich zur Ueberzeugung, dass selbst dieses Instrument bei schnellem Gang nicht absolut genaue Angaben machen kann.

Jeder Körper braucht nämlich zu seiner Ingangbringung einer gewissen Arbeit, welche in seiner Masse die Bewegungsgeschwindigkeit erzeugt. Diese Arbeit kann als endlich groß nur in einer endlichen Zeit aufgenommen werden und daher erfolgt jede Bewegung mit einer gewissen Nacheilung gegen ihren Impuls. Dieses Nacheilen ist in der Regel verschwindend, aber bei schnellgehenden Dampfmaschinen bereits merkbar.

Macht beispielsweise eine Maschine nur 180 Umdrehungen per Minute, so kommen drei ganze oder fechs halbe Umgänge per Secunde. In der Nähe der

fenkrechten Lage entspricht ferner $\frac{1}{20}$ des Kolbenhubes $\left(\frac{2}{\pi} \cdot \frac{1}{20}\right)$ ungefähr

1/34 des halben Umfanges und findet die Drehung mit gleicher Winkelgeschwin-

digkeit statt, so vergehen weniger als $\frac{1}{31} \cdot \frac{1}{6} = \frac{1}{186} = 0.0054$ Secunden,

während der Kolben 5 Percent Weges zurücklegt.

Ein verspätetes Eintreten der Bewegung um 1186 Secunde scheint aber nicht unmöglich, wenn man die kleinen Druckdifferenzen bedenkt, welche die Bewegung von der Ruhe aus veranlassen und wird zur vollen Gewissheit, wenn

man mit einem gewöhnlichen (Richards-) Indicator-Diagramme einer fich beschleunigenden Maschine nimmt, wo trotz fixer Expansion der scheinbare Eintritt der

Dampfabsperrung weiter hinausrückt, je schneller die Maschine geht. *

Von diesem Standpunkte aus betrachtet, scheint daher dieser neue Indicator auch noch nicht das rechte Instrument zu sein, welches die Drücke schnellgehender Maschinen angibt. In der Ausstellung und auch später bot sich mir aber keine Gelegenheit zur Richtigstellung dieser Ansicht durch den thatsächlichen Verfuch.

^{*} Solches Diagramm siehe Radinger. Ueber Dampsmaschinen mit hoher Kolbengeschwindigkeit. 2. Auslage Diagramm Seite 96.

Luftpumpe		olum.	Gewicht der Mafchine		
e Beffer		Luftpumpen-Volum. Dampfcylinder-Volum	ohne	mit	Anmerkung
Länge Durchmeffer	Hub	11	Schwu	ingrad	
Mil Mill.	Meter	4/4	Kil.	Kil.	
240	<u> </u>			<u>·</u>	
33d 203 200	0.460	1/0	•	. •	Woolf-Mafchine
320	0.000	:	:	:	,
225 200 140	0.761	1/9-5	3.400	11.500 5.100	Dimensionen nicht selbst gemessen.
		.	3.400		Direct-wirkende Centrifugal-Pumpen-
430 760	1.000	1/8	11.000		Mafchinen
430 160	1.000			:	
440 185 200	0.900	1/6-1	•	•	·
	1,020	1/0	11.850	19.000	
340 180 105 170 420 450	0.500	1/4.0	2.500	· .	
300 450 300 125		1/8			
250	0.400	1/12	5.000	6.700	
450 380 365 200	0.55	1/7-6			
303 200	0.80	1/8-8		13.700	,
210 125	0.180	1/11			,
300 150	0.80	1/7-1	11.750	16.000	
²⁷⁰ 170	0.80	1/11-6			Woolf-Maschine
300 140				•	
410 260	:	:	12.350		
260	:	:	21.000	34.000	Walzwerksmafchine
120	:				Fördermaschine
315	<u> </u> -	$\frac{\cdot}{\cdot}$	5.125	7.125	t or equivalente
400		1			
290 316	0.312	1/a 1/10	5.400	9.000	·
240 300	0.540	1/11	8.000	12.500	
350 280 210	1.02	1/6-8	9.500		
370		:	3.200 7.500	5.200	
600 405	•			•	Walzwerksmafchinen
300 235	1.086	1/6-3			*
224	1:	:	1.850	2.750	
342	•	.			Fördermaschine
	ŀ				

